

## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 10-254173  
(43)Date of publication of application : 25.09.1998

---

(51)Int.CI. G03G 9/087  
G03G 9/08

---

(21)Application number : 09-058176 (71)Applicant : MATSUSHITA ELECTRIC IND CO LTD  
(22)Date of filing : 12.03.1997 (72)Inventor : YUASA YASUHITO  
HIROTA NORIAKI  
TATEMATSU HIDEKI

---

(54) TONER

(57)Abstract:

**PROBLEM TO BE SOLVED:** To obtain a toner capable of maintaining high developing performance and suppressing filming on a photoreceptor, etc., even when it is used and recycled, suppressing untransfer even in an electrophotographic device having an intermediate transfer system, fit for an electrophotographic method using plural mobile image forming units for color copying moved under rotation in a circularly arranged state, ensuring high density and low surface fog and not causing filming on the photoreceptor.

**SOLUTION:** A toner compsn. consisting of a bonding resin, a colorant and wax is successively subjected to premixing, melting-kneading and pulverization- classification and additives are added to produce the objective toner. The bonding resin is polyester resin having a wt. average mol.wt. Mw of 10,000-300,000, 80-150° C 1/2 outflow temp. by a flow tester of recommended by the Society of Polymer Chemistry and 80-120° C outflow start temp. The ratio of the Mw of the polyester resin to the number average mol.wt. Mn is 3-50 and the ratio of the Z average mol.wt. Mz of the polyester resin to the Mn is 10-800. The wax is vegetable wax having 66-86° C m.p. by a DSC method and it is uniformly dispersed in the bonding resin.

---

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平10-254173

(43)公開日 平成10年(1998)9月25日

(51)Int.CL<sup>4</sup>G 0 3 G 9/087  
9/08

類別記号

F I

G 0 3 G 9/08

3 3 1

3 6 5

3 8 1

審査請求 未請求 請求項の数29 O L (全 30 頁)

(21)出願番号 特願平9-58176

(22)出願日 平成9年(1997)3月12日

(71)出願人 000005821

松下電器産業株式会社  
大阪府門真市大字門真1006番地

(72)発明者 楢浪 安仁

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器  
産業株式会社内

(72)発明者 廣田 興昭

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器  
産業株式会社内

(72)発明者 立松 英樹

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器  
産業株式会社内

(74)代理人 弁理士 池内 宽幸 (外2名)

(54)【発明の名称】 トナー

## (57)【要約】

【課題】 広トナーリサイクルでも高性能な現像性を維持でき、感光体等へのフィルミングが抑えられ、中間転写システムを具備する電子写真装置でも、転写の中抜けが抑えられ、またカラー複写用の複数の移動可能な像形成ユニットを円環状に配置し回転移動する像形成ユニット群を有する電子写真方法に好適で、高濃度、低地かぶりで感光体へのフィルミングの発生のないトナーを提供する。

【解決手段】 結着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分級処理、外添処理で製造し、結着樹脂が重電平均分子量M<sub>w</sub>が1万～30万、M<sub>w</sub>と数平均分子量M<sub>n</sub>の比が3～50、Z平均分子量M<sub>z</sub>とM<sub>n</sub>の比が10～800、高化式フローテスタによる1/2流出温度が80～150°C、流出開始温度が80～120°Cであるポリエステル樹脂で、ワックスがDSC法による融点が66～86°Cである植物系ワックスで、ワックスが結着樹脂中に均一に分散されてなるトナー。

(2) 特開平10-254173

1

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 少なくとも結着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混練処理、溶融混練処理、粉粒分級処理、外添処理によって製造されるトナーであって、

前記結着樹脂が重合平均分子量Mwが1万～30万、重合平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3～50、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10～800、高化式フローテスターによる1/2流出温度が80～150°C、流出開始温度は80～120°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエスチルと多価アルコールとの重合によって得られるポリエスチル樹脂からなり、かつ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66～86°Cである植物系ワックスからなり、前記ワックスが結着樹脂中に均一に分散されてなるトナー。

【請求項2】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、

トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるように、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練プロックが複数形成され、混練プロック内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt (°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をTmt (°C)、流出開始温度をTw1t (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をTw2t (°C)とした場合、下記式(a)、(b)、

(c)の条件を満足する混練プロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項1に記載のトナー。

【数1】

\* Tnt &lt; Tw1t ... (a)

【数2】 Twt &lt; Tw2t ... (b)

【数3】 (Tmt - Tw1t) / 2 &lt; Trt - Tnt ... (c)

【請求項3】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、

前記トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるように、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練プロックが複数形成され、前記混練プロックを材料投入口がある装置の一端側に近い方から順に第1番目の混練プロックB1、第2番目の混練プロックB2、...、第n番目の混練プロックB(n)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練プロックB(n)とB(n+1)を選択して、前記第n番目の混練プロックB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt (n) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt (n) (°C)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt (n+1) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt (n+1) (°C)、

結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をTmt (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をTw1t (°C)とした場合、下記式(b)、(d)、(e)、(f)の条件を満足する混練プロックを少なくとも一つ以上有する条件下で混練されてなる請求項1に記載のトナー。

【数4】 Tw1t &lt; Tmt ... (b)

\* 【数5】

結着樹脂	ポリエスチル樹脂 RB-1、RB-2、RB-3	100重量部
顔料	カーボンブラック(三菱化学社製#44)	4重量部
	ケッテンエンドラック	4重量部
電荷制御剤	ニグロシン染料(オリエント化学社製N07)	2重量部
ワックス	W-1、W-2、W-3、W-4、W-5、W-6	
離型剤	ポリプロピレン(三洋化成社製TP32)	3重量部
外添剤	疎水性シリカ(ワカーリンHVK2150)	0.9重量部

【数6】

50

特開平10-254173

$$(3) \quad 3 \quad (T_{mt} - T_{it}) / 2 < T_{rt} (n) - T_{nt} (n) \quad \dots (e)$$

【数7】

$$T_{nt} (n) \geq T_{nt} (n+1) + 5^{\circ}\text{C} \quad \dots (f)$$

(n : 1~10)

【請求項4】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項1に記載のトナー。

【請求項5】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されている請求項2に記載のトナー。

【請求項6】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されている請求項3に記載のトナー。

【請求項7】 転写プロセス後に像担持体上に残留したトナーを現像装置内に回収して再度現像プロセスに利用する廃トナーリサイクル工程を具備する電子写真方法に使用されるトナーであって、前記トナーは少なくとも粘着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分級処理、外添処理によって製造され。

前記粘着樹脂が重合平均分子量Mwが1万~30万、重合平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3~50、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10~800、高化式フローテスターによる1/2流出温度が80~150°C、流出開始温度は80~120°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重結合によって得られるポリエステル樹脂からなり、かつ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66~86°Cである植物系ワックスからなり、前記ワックスが粘着樹脂中に均一に分散されてなるトナー。

【請求項8】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、

トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるように、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練ブロックが複数形成され、前記混練ブロックを材料投入口がある装置の一端側に近い方から順に第1番目の混練ブロックB1、第2番目の混練ブロックB2、...、第n番目の混練ブロックB(n)、第n+1

30 番目の混練ブロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練ブロックB(n)とB(n+1)を選択して、前記第n番目の混練ブロックB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(n) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(n) (°C)、第n+1番目の混練ブロックB(n+1)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(n+1) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(n+1) (°C)、粘着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をT<sub>mt</sub>(n) (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をT<sub>wt</sub>(n) (°C)とした場合、下記式(d)。

(d)、(e)、(f)の条件を満足する混練ブロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項7に記載のトナー。

【数11】

$$T_{wt} < T_{mt} \quad \dots (b)$$

【数12】

$$T_{nt} (n) < T_{wt} \quad \dots (d)$$

【数13】

$$(T_{mt} - T_{it}) / 2 < T_{rt} (n) - T_{nt} (n) \quad \dots (e)$$

4

\* t (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をT<sub>wt</sub> (°C)とした場合、下記式(a)、(b)、(c)の条件を満足する混練ブロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項7に記載のトナー。

【数8】

$$T_{nt} < T_{wt} \quad \dots (a)$$

【数9】

$$T_{wt} < T_{mt} \quad \dots (b)$$

【数10】

$$(T_{mt} - T_{it}) / 2 < T_{rt} - T_{nt} \quad \dots (c)$$

【請求項9】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、

トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるように、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練ブロックが複数形成され、前記混練ブロックを材料投入口がある装置の一端側に近い方から順に第1番目の混練ブロックB1、第2番目の混練ブロックB2、...、第n番目の混練ブロックB(n)、第n+1番目の混練ブロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練ブロックB(n)とB(n+1)を選択して、前記第n番目の混練ブロックB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(n) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(n) (°C)、第n+1番目の混練ブロックB(n+1)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(n+1) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(n+1) (°C)、粘着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をT<sub>mt</sub>(n) (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をT<sub>wt</sub>(n) (°C)とした場合、下記式(d)。

(d)、(e)、(f)の条件を満足する混練ブロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項7に記載のトナー。

【数11】

$$T_{wt} < T_{mt} \quad \dots (b)$$

【数12】

$$T_{nt} (n) < T_{wt} \quad \dots (d)$$

【数13】

$$(T_{mt} - T_{it}) / 2 < T_{rt} (n) - T_{nt} (n) \quad \dots (e)$$

(4)

特開平10-254173

5

6

【数14】  
 $T_{nt}(n) \geq T_{nt}(n+1) + 5^{\circ}\text{C} \quad \dots \quad (i)$   
 $(n: 1 \sim 10)$

【請求項10】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項7に記載のトナー。

【請求項11】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項8に記載のトナー。

【請求項12】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項9に記載のトナー。

【請求項13】 像担持体上に形成した静電潜像を顕像化されたトナー画像を、前記像担持体に無端状の中間転写体の表面を当接させて前記中間転写体の表面に前記トナー画像を転写させる一次転写プロセスが複数回繰り返し実行され、この後に、この一次転写プロセスの複数回の繰り返し実行により前記中間転写体の表面に形成された重複転写トナー画像を転写材に一括転写させる2次転写プロセスが実行されるよう構成された転写システムを有する電子写真方法に使用されるトナーであって、前記トナーは少なくとも結着樹脂、着色剤、ワックスよりもトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分級処理、外添処理によって製造され。

前記結着樹脂が重量平均分子量Mwが1万～30万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3～50、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10～800、高化式フローテスターによる1/2流出温度が80～150°C、流出開始温度は80～120°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重合によって得られるポリエステル樹脂からなり、かつ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66～86°Cである植物系ワックスからなり、前記ワックスが結着樹脂中に均一に分散されてなるトナー。

【請求項14】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、

トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるよう、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練プロックが複数形成され、混練プロック内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt(n) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt(n) (°C)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練プロックB(n)とB(n+1)を選択して、前記第n番目の混練プロックB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt(n+1) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt(n+1) (°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をTmt (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をTw t (°C)とした場合、下記式(i)。

10

$T_{nt} < T_{wt} \quad \dots \quad (a)$

【数16】

$T_{wt} < T_{mt} \quad \dots \quad (b)$

【数17】

$(T_{mt} - T_{rt}) / 2 < T_{rt} - T_{nt} \quad \dots \quad (c)$

20

【請求項15】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、

20

前記トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるよう、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練プロックが複数形成され、前記混練プロックを材料投入口がある装置の一端側に近い方から順に第1番目の混練プロックB1、第2番目の混練プロックB2、…、第n番目の混練プロックB(n)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練プロックB(n)とB(n+1)を選択して、前記第n番目の混練プロックB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt(n) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt(n) (°C)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt(n+1) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt(n+1) (°C)、

30

結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をTmt (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をTw t (°C)とした場合、下記式(i)。

40

(d)、(e)、(f)の条件を満足する混練プロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項13に記載のトナー。

【数18】

$T_{wt} < T_{mt} \quad \dots \quad (b)$

【数19】

$T_{nt}(n) < T_{wt} \quad \dots \quad (d)$

50

【数20】

(5)

特開平10-254173

7

8

$$(T_{mt} - T_{it}) / 2 < T_{rt}(n) - T_{nt}(n) \dots (e)$$

【数21】

$$T_{nt}(n) \geq T_{ot}(n+1) + 5^{\circ}\text{C} \dots (f)$$

(n : 1 ~ 10)

【請求項16】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項13に記載のトナー。

【請求項17】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項14に記載のトナー。

【請求項18】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項15に記載のトナー。

【請求項19】 各々が少なくとも回転する像担持体とそれぞれ色の異なるトナーを有する現像手段とを備え、前記像担持体上にそれぞれ異なった色のトナー像を形成する複数の移動可能な像形成ユニットと、単一の露光位置と単一の転写位置より構成される像形成位置と、前記複数の像形成ユニットを円環状に配置した像形成ユニット群と、前記複数の像形成ユニットのそれぞれを、前記単一の像形成位置に順次移動せしめるため前記像形成ユニット群全体を回転移動させる移動手段と、信号光を発生する露光手段と、前記像形成ユニット群の回転移動のほぼ回転中心に、前記露光手段の光を前記露光位置に導くミラーとを有し、転写材上に異なる色のトナー像を、位置を合わせて重ねて転写し、カラー像形成するカラー電子写真装置に使用するトナーであって、前記トナーは少なくとも結着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分級処理、外添処理によって製造され。

前記結着樹脂が重量平均分子量Mwが1万~30万、質量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3~50、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10~800、高化式フローテスターによる1/2流出温度が80~150°C、流出開始温度は80~120°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重合によって得られるポリエステル樹脂からなり、かつ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66~86°Cである植物系ワックスからなり、前記ワックスが結着樹脂中に均一に分散されてなるトナー。

【請求項20】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用い、

て行われるものであり、

前記トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるように、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練プロックが複数形成され、混練プロック内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をT<sub>mt</sub>(°C)、流出開始温度をT<sub>it</sub>(°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をT<sub>wt</sub>(°C)とした場合、下記式(a)、(b)、(c)の条件を満足する混練プロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項19に記載のトナー。

【数22】

$$T_{nt} < T_{wt} \dots (a)$$

【数23】

$$T_{wt} < T_{mt} \dots (b)$$

20 【数24】

$$(T_{mt} - T_{it}) / 2 < T_{rt} - T_{nt} \dots (c)$$

【請求項21】 溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用い、

て行われるものであり、

トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるように、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練プロックが複数形成され、前記混練プロックを封料投入口がある装置の一端側に近い方から順に第1番目の混練プロックB1、第2番目の混練プロックB2、...、第n番目の混練プロックB(n)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練プロックB(n)とB(n+1)を退避して、前記第n番目の混練プロックB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(n)(°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(n)(°C)、第n+1番目の混練プロックB(n+1)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>rt</sub>(n+1)(°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>nt</sub>(n+1)(°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をT<sub>mt</sub>(°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をT<sub>wt</sub>(°C)とした場合、下記式(d)、(e)、(f)の条件を満足する混練プロック

50 (d)、(e)、(f)の条件を満足する混練プロック

(6)

特開平10-254173

9

を少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなる請求項19に記載のトナー。

【数25】

$$T_{w t} < T_{m t} \dots (b) \quad * \\ (T_{m t} - T_{i t}) / 2 < T_{r t} (n) - T_{n t} (n) \dots (e)$$

【数28】

$$T_{n t} (n) \geq T_{n t} (n+1) + 5^{\circ}C \dots (f) \\ (n: 1 \sim 10)$$

【請求項22】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項19に記載のトナー。

【請求項23】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項20に記載のトナー。

【請求項24】 粉碎分級処理によって作成したトナー母体粒子に、更に分散状態で熱風による表面改質処理が施されてなる請求項21に記載のトナー。

【請求項25】 ワックスの含有量が、結合樹脂100重量部あたり、ワックス1~20重量部である請求項1~24のいずれかに記載のトナー。

【請求項26】 植物系ワックスがDSC法による融点が80~86°Cであるカルナウバワックス、68~72°Cであるキャンデリラワックス、66~72°Cであるホホバ油又は79~83°Cであるライスワックスからなる群より選ばれた少なくとも1種のワックスである請求項1~25のいずれかに記載のトナー。

【請求項27】 結合樹脂中の植物系ワックスの分散平均粒子径が0.2~1.5μmで、分散粒子径分布が0.2μm未満の粒子が30個数%未満、0.2~2.0μmの粒子が65個数%以上、2.0μmを越える粒子が5個数%未満である請求項1~26のいずれかに記載のトナー。

【請求項28】 外添処理が、トナー母体粒子に熱風により表面改質処理を施した後に外添剤を外添処理する構成である請求項4、5、6、10、11、12、16、17、18、22、23または24のいずれかに記載のトナー。

【請求項29】 外添処理が、トナー母体粒子に外添剤を外添処理した後に熱風により表面改質処理を施し外添剤の固定化を施す構成である請求項4、5、6、10、11、12、16、17、18、22、23または24のいずれかに記載のトナー。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明はカラー複写機、カラープリンタやカラーファクシミリに用いられるトナーに関するものである。

【0002】

【従来の技術】 近年、電子写真装置はオフィスユースの

10

\*【数26】

$$T_{n t} (n) < T_{w t} \dots (d)$$

【数27】

目的からパーソナルユースへと移行しつつあり、小型化、メンテフリーなどを実現する技術が求められている。そのため廃トナーのリサイクルなどのメンテナンス性が良く、オゾン排気が少ないなどの条件が必要となる。

【0003】 電子写真方式の複写機、プリンターの印字プロセスを説明する。先ず、画像形成のために像保持体（以下感光体と称す）を帶電する。帯電方法としては、従来から用いられているコロナ放電器を使用するもの、また、近年ではオゾン発生器の低減を狙って導電性ローラを感光体に直接押圧した接触型の帯電方法などによって感光体表面を均一に帯電する方法がある。感光体を帯電後、複写機であれば、複写原稿に光を照射して反射光をレンズ系を通じて感光体に照射する。或いは、プリンタであれば露光光源としての発光ダイオードやレーザーダイオードに画像信号を送り、光のON-OFFによって感光体に潜像を形成する。感光体に潜像（表面電位の高低による潜像）が形成されると感光体は予め帯電された着色粉体であるトナー（直径が5μm~15μm程度）によって可視化される。トナーは感光体の表面電位の高低に従って感光体表面に付着し複写用紙に電気的に転写される。すなわち、トナーは予め正または負に帯電しており複写用紙の背面からトナー極性と反対の極性の電荷を付与して電気的に吸引して複写用紙に転写する。

転写方法としては、従来から用いられているコロナ放電器を使用するもの、また、近年ではオゾン発生器の低減を狙って導電性ローラを感光体に直接押圧した転写方法が実用化されている。転写時には感光体上の全てのトナーが複写用紙に移るのではなく、一部は感光体上に残留する。この残留トナーはクリーニング部でクリーニングブレードなどで搔き落とされ廃トナーとなる。そして複写用紙に転写されたトナーは、定着の工程で、熱や圧力により、紙に固定される。

【0004】 定着方法としては、2本以上の金属ロール間を通過させる圧力定着方式と電熱ヒータによる加熱雰囲気中を通過させるオープン定着方式および加熱ローラ一間に通過させる熱ロール定着方式がある。熱ロール定着方式は加熱ローラの表面と複写用紙上のトナー面とが圧接触するためトナー画像を複写用紙に融着する際の熱効率が良好であり、迅速に定着を行なうことが出来る。しかしながら熱ロール定着方式では加熱ローラ表面にトナーが加熱溶融状態で圧接触するためトナーの一部がローラ表面に付着して再び複写用紙上に付着し画像を汚すオフセット現象を起こしやすい欠点がある。そのオフセット現象を防止する方法として、加熱ローラ表面を耐熱性

(7)

特開平10-254173

11

トナーに対する離型性に富む弾性樹脂やシリコンゴムで形成し、さらにその表面にシリコンオイルなどのオフセット防止用液体を供給して液体の薄膜でローラ表面を被覆する方法が取られている。この方法では、シリコンオイルなどの液体が加热されることにより臭気を発生し、また、液体を供給するための余計な装置が必要となり、複写装置の構造が複雑になる。また、安定性よくオフセットを防止するためには、高い精度で液体の供給をコントロールする必要があり、複写装置が高価にならざるを得ない。そこでこのような液体を供給しなくともオフセットが発生せず、良好な定着画像が得られるトナーが要求されている。

【0005】周知のように電子写真方法に使用される静電荷現像用のトナーは一般的に結着樹脂である樹脂成分、顔料もしくは染料からなる着色成分および可塑剤、電荷制御剤、更に必要に応じて離型剤などの添加成分によって構成されている。樹脂成分として天然または合成樹脂が単独あるいは適時混合して使用される。

【0006】そして、上記添加剤を適当な割合で予備混合し、熱溶融によって加热混練し、気流式筒板方式により微粉砕し、微粉分級されてトナー母体が完成する。その後このトナー母体に例えば疎水性シリカや酸化チタンなどの外添剤を外添処理してトナーが完成する。

【0007】一成分現像では、トナーのみで構成されるが、トナーと磁性粒子からなるキャリアと混合することによって2成分現像剤が得られる。またカラー複写機では、感光体を、帶電チャージャーによるコロナ放電で帶電させ、その後各色の潜像を光信号として感光体に照射し、静電潜像を形成し、第1色、例えばイエロートナーで現像し、潜像を顕像化する。その後感光体に、イエロートナーの帶電と逆極性に帶電された転写材を当接し、感光体上に形成されたイエロートナー像を転写する。感光体は転写時に残留したトナーをクリーニングしたのち除電され、第1のカラートナーの現像、転写を終える。

【0008】その後マゼンタ、シアンなどのトナーに対してもイエロートナーと同様な操作を繰り返し、各色のトナー像を転写材上で重ね合わせてカラー像を形成する方法が取られている。そしてこれらの重疊したトナー像はトナーと逆極性に帶電した転写紙に転写された後、定着され複写が終了する。

【0009】このカラー像形成方法としては、単一の感光体上に順次各色のトナー像を形成し、転写ドラムに巻き付けた転写材を回転させて繰り返しこの感光体に対向させ、そこで順次形成される各色のトナー像を重ねて転写していく転写ドラム方式と、複数の像形成部を並べて配置し、ベルトで搬送される転写材にそれぞれの像形成部を通過させて順次各色のトナー像を転写し、カラー像を重ね合わせ重ね合わせ方式が一般的である。

【0010】前記の転写ドラム方式を用いたものに、特開平1-252982号公報に示されるカラー画像形成

12

装置がある。図15はこの従来例の全体構成の概要を示すもので、以下その構成と動作を簡単に説明する。図15において、501は感光体で、これに対向して帶電器502と、現像部503と、転写ドラム504、クリーナ505が設けられている。現像部503は、イエロ色のトナー像をつくるためのY現像器506、マゼンタ色のM現像器507、シアン色のC現像器508、黒色のBK現像器509とで構成され、現像器群全体が回転して各々の現像器が順次感光体501に対向し現像可能の状態になる。転写ドラム504と感光体501は動作中は対向しながらそれぞれ矢印方向に一定速度で回転している。

【0011】像形成動作が開始すると感光体501が矢印方向に回転するとともに、その表面が帶電器502によって一様に帶電される。その後感光体表面には、1色目のイエロの像を形成するための信号で変調されたレーザビーム510を照射されて、潜像が形成される。次にこの潜像は最初に感光体501に対向しているY現像器506により現像され、イエロのトナー像が形成される。感光体上に形成されたイエロのトナー像が転写ドラム504に対向する位置に移動するまでに、すでに転写ドラム504の外周には給紙部511から送られた転写材としての1枚の用紙が先端を爪部512でつかまれて巻き付けられており、その用紙の所定の位置に感光体上のイエロのトナー像が対向して出会うようにタイミングがとられている。

【0012】感光体上のイエロのトナー像が転写帶電器513の作用により用紙に転写された後、感光体表面はクリーナ505により清掃されて、次色の像形成が準備される。続いてマゼンタ、シアン、黒のトナー像も同様に形成されるが、そのとき現像部503は色に応じて用いる各現像器506～509を感光体に対向させて現像可能の状態にする。転写ドラム504の径は最長の用紙が巻き付けられかつ各色の像間で現像器の交換が間に合うように充分の大きさを持っている。

【0013】各色の像形成のためのレーザビーム510の照射は、回転につれて感光体上の各色のトナー像と転写ドラム上の用紙に既に転写されたトナー像とが位置的に合致させて対向するようにタイミングがとられて実行される。このようにして4色のトナー像が転写ドラム504上で用紙に重ねて転写されて、用紙上にカラー像が形成される。全ての色のトナー像が転写された後、用紙は剥離爪514により転写ドラム504から剥されて、搬送部515を経て定着器516によりトナー像が定着され、装置外へ排出される。518はブラック、マゼンタ、シアン、イエロの各色のトナーを収容しているトナーホッパーである。

【0014】一方、連続転写方式を用いたカラー画像形成装置の例として、特開平1-250970号公報がある。この従来例では4色の像形成のためにそれぞれが感

(8)

特開平10-254173

13

光体、光走査手段などを含んだ4つの像形成ステーションが並び、ベルトに搬送された用紙がそれの感光体の下部を通過してカラートナー像が重ね合わされる。

【0015】さらにまた、転写材上に異なる色のトナー像を重ねてカラー像を形成する他の方法として、感光体上に順次形成される各色トナー像を中間転写材上に一旦重ねて、最後にこの中間転写材上のトナー像を一括して転写紙に移す方法が特開平2-212867号公報で開示されている。

【0016】

【発明が解決しようとする課題】昨今地球環境保護の点から、オゾン発生量の低減や、産業廃棄物の無制限な廃棄を規制するため従来再利用されずに廃棄されていた廃トナーを再利用することや、定着の消費電力を抑える低温定着方法などの必要性が叫ばれている。トナー材料もオゾン量の発生の少ないローラ転写方法への対応や、廃トナリサイクルへの対応や、低温定着への対応をすべく改良が進んでいる。更にこれら単独ではなく同時に満足できる高性能なトナーは環境保護からは重要課題である。

【0017】また複写機や、プリンタ、FAXにおいてプロセス速度の異なる機種毎に別々の種類のトナーを使用している。例えば低速機では耐オフセット性を向上させるため、粘弹性の高い、高軟化点の結着樹脂材料を使用する。高速機では定着に必要な熱量が得にくいため、定着性を高めるために軟化点を下げた特性の異なる別の結着樹脂を使用している。プロセス速度とは機械の時間当たりの複写処理能力に関係し、感光体の周速度を示している。感光体の周速度によって複写用紙の搬送速度が決まる。これらの低速機や高速機にそれぞれ対応して用いられている別々の種類のトナーを共有化されれば、生産効率が上がり、トナーコストも大きく下げる事が可能になる。

【0018】定着の工程では、紙へのトナーの付着力である定着強度と、ヒートローラへの付着を防止する耐オフセット性とが支配因子となる。トナーは定着ローラからの熱または圧力により、紙の繊維に溶融浸透して、定着強度が得られる。この定着特性を向上するため、従来は、結着樹脂を改良したり、離型剤などを添加したりして、紙へ固着する定着強度を高め、定着ローラにトナーが付着するオフセット現象を防止している。

【0019】特開昭59-148067号公報では、樹脂に低分子量と高分子量部分とを持ち、低分子量のビーグ値とMw/Mnを規定した不飽和エチレン系重合体を使用し、軟化点を特定したポリオレフィンを含有するトナーが開示されている。これによって、定着性と耐オフセット性が確保されるとしている。また特開昭56-158340号公報では特定の低分子量重合体成分と高分子量重合体成分よりなる樹脂を主成分とするトナーが開示されている。低分子量成分により定着性を確保し、高

14

分子量成分により耐オフセット性を確保する目的である。また特開昭58-223155号公報では1000～1万と20万～100万の分子量領域に極大値を持ち、Mw/Mnが10～40の不飽和エチレン系重合体からなる樹脂と特定の軟化点を有するポリオレフィンを含有するトナーが開示されている。低分子量成分により定着性を確保し、高分子量成分とポリオレフィンにより耐オフセット性を確保する目的として使用されている。

【0020】トナーの製造工程で、重要な位置を占める10混練工程は、従来ロールミル、ニーダー、押出機などが用いられてきた。この中で広く使用されているのは二輪式の押出機である。これは連続生産が可能であるためである。

【0021】混練軸が高速回転する噛み合い型浅溝の2輪押出機で、混練軸は、完全噛み合い型の同方向回転仕様と部分噛み合い型の異方向回転仕様が材料によって選択される。シリンダと混練軸は分割セグメント方式である。複数の分割されたセグメントでは、各セグメント毎に一定の混練温度が設定できるように加熱シリンダが具

20 備され、また冷却用の水冷が流れる構成となっている。シリンダの中を通る混練軸は主に混練物を加熱溶融しながら先へ搬送する機能を持つ送り部と、主に混練する機能を有する振り部から構成される。送り部ではS螺旋状の構成をしており、せん断作用による混練強度は低い。振り部では強いせん断力により混練を行う。

【0022】これらの混練工程での分散性を上げるため、特開平6-194878号公報では、混練機のシリンダの設定温度を、混練機より吐出される混練物の最低温度に対して、20°C以内に設定することが開示されている。これによって混練中のシリンダ内をトナー原材料の混練物が移動する最中に、樹脂が十分に溶融し、またこの溶融においても溶融しきれることによる粘度低下もなく、ある程度のストレスが付与された状態で吐出口より吐出されるとしている。

【0023】また特開平6-161153号公報では、混練の設定温度を樹脂の溶融温度に対して20°C以内とし、かつ吐出温度を樹脂の溶融温度の35°C以下で行う構成が開示されている。これによって、ワックスが小粒径で均一に分散しており、ワックスの分散に原因する感

40 光体へのフィルミングおよびそれに伴うブラックスポット、カブリなどが生じないとしている。フィルミングとは、ワックスが分離して他の物体（この場合は感光体など）の表面を薄く覆ってしまう現象を言う。

【0024】また特開平6-266159号公報では混練機の前段部と後段部のパレル温度と、トナー軟化点と、吐出温度とをある一定の関係に設定することが開示されている。これによりバインダ樹脂中の添加剤分散をさらに向上させ、均一なものとし、帶電性が向上している。

50 【0025】しかし、高速機での定着強度を高めるため

(9)

特開平10-254173

15

に、接着樹脂の溶融粘度を下げたり低分子量化した樹脂を使用すると、長期使用中に2成分現像であればトナーがキャリアに固着するいわゆるスペントが発生し易くなる。一成分現像であれば、ドクターブレードや現像スリーブ上にトナーが固着しやすくなり、トナーの耐ストレス性が低下し、例えばドクターブレードなどによりトナーに外力が加わった場合に、トナーが崩壊しやすくなる。低速機に使用すると定着時ヒートローラにトナーが付着するオフセットが発生しやすくなる。また長期保存中にトナー同士が融着するブロッキングが発生する。

【0026】高分子量成分と低分子量成分をブレンドする構成によっては、狭範囲のプロセス速度に対しては定着強度と、耐オフセット性を両立させることが可能ではあるが、広範囲のプロセス速度に対応することは難しい。広範囲のプロセス速度に対応するためにはより高い高分子量成分とより低い低分子量成分の構成にする必要がある。高速機では低分子量成分を多くすることにより定着強度を高めることができるが、耐オフセット性も悪化する。低速機では高分子量成分を多くすることにより耐オフセット性を高める効果が得られるが、高分子量成分を多くすると、トナーの粉碎性が低下し生産性が低下する弊害が生じる。そのため、高分子量成分と低分子量成分をブレンドした、あるいは共食合させた構成に対して、低軟化点離型剤の添加例えはポリプロピレンワックスの添加により、定着時ヒートローラからの離型性を良くして耐オフセット性を高める効果が得られる。さらにポリエチレンワックス添加により、それ自身摩擦低減効果を持つため定着時の熱でトナー表面に溶融析出することで、接着樹脂の定着性に寄与する低分子量成分が同量であっても、定着性向上には効果的である。つまりポリエチレンワックス添加による定着性向上作用は、複写用紙とトナーとの結合を強化するのではなく、定着されたトナー画像の表面をすべりやすくすることにより、画像表面が擦られた場合でも、画像が崩れない様にする外部からの力を逃がす効果によるものである。

【0027】しかし上記材料は離型性が高い分だけ接着樹脂中の分散性を良好に保てないと、逆極性トナーが発生し易く、画質を悪化させる。またキャリア、感光体、現像スリーブをフィルミング汚染する課題がある。

【0028】混練の工程で接着樹脂中の離型剤をミクロ分散させるが、この分散状態がトナーの定着性、オフセット性のみならず、帶電性にも影響を与える。分散性が悪化すると添加剤の樹脂中の偏在や遊離が生じて、逆帯電粒子の増加により地かぶりが増加する。また遊離により耐オフセット性が低下したり、感光体や現像スリーブを汚染する問題が生じる。特に低分子量成分と高分子量成分とから構成され、幅広い分子量分布を有する樹脂では、添加剤の分散不良がより生じやすい。低温で混練すると高分子量成分が十分に溶融されずに混練されるため、添加剤の分散不良が生じたり、樹脂に強ストレスが

16

掛かるため高分子量成分の分子切断が生じ、分子量低下を招いてしまう。また高温で混練すると低分子量成分が低粘度となり混練のストレスが掛かりにくくなり、分散不良を生じ、温度と分散性とのバランスを取るのが厳しくなる。

【0029】混練工程で分散性を上げ、定着性や帶電性を良好にする手法はすでに開示されているが、上記構成は混練軸がスクリュ部構成のみでその温度設定を限定するだけでは、混練性は向上しない。スクリュ部は主に送りの機能がメインで混練の作用は少ない機構であるからである。また混練軸におけるフィード部、およびミキシング部におけるシリンドラの温度設定が混練時の分散性を向上させる重要なファクターとなるため、単に混練軸全体に対するニーディング部の構成の割合を規定するだけでは、良好な分散性は得られない。

【0030】また、前記したように近年地球環境保護の観点から、転写後に感光体上に残留し、クリーニング手段によって回収された廃トナーを再度現像工程でリサイクルするのが好ましい。しかしながら、廃トナーをリサイクルするとき、廃トナーがクリーナ部、現像部、また廃トナーを現像部へ戻すときの輸送管内で受けるストレスなどにより離型剤の存在するトナーの軟質の部分にダメージが現れる。またクリーニング工程で感光体から掛け落とされた廃トナーを再度現像でリサイクルする際、分散不良となった廃トナーと現像器内の新しいトナーとが混合されると帶電量分布が不均一になり、逆極性トナーが増加して、複写画像の品質が低下する。さらに感光体へのワックスのフィルミングが助長され、寿命低下の要因となる。また葉音などの長さの短い用紙では感光体に付着するとその搬送力を低下させ葉書通紙不良となる。

【0031】また、前記の導電性弹性ローラを用いた転写方式は、像担持体と導電性弹性ローラとの間に転写紙を挿通させ、前記導電性弹性ローラに転写バイアス電圧を付与することにより前記像担持体表面上にあるトナーを転写紙に転写するものであるが、かかる導電性弹性ローラを用いた転写方式では、転写紙に裏汚れが発生するといった問題がある。これは像担持体上のトナーを転写ローラを用いて転写紙に転写する場合、転写紙がない状態では転写ローラは像担持体に所定の圧力で当接しており、現像工程でカブリが多いと、かかるカブリによるトナーによって転写ローラが汚染し、このトナーによって汚染した転写ローラが送られて来た転写紙の裏面に当接するためである。

【0032】また、後述するように、本発明に係るトナーが好適に用いられる電子写真方法の1つは、中間転写体を用いる方式である。転写ドラム方式では、異なる色のトナー像の位置を合わせて並ねるために転写ドラムを用い、この転写ドラムを感光体に対して同速度で回転さ

(10)

17

せ、さらに像の先端のタイミングを合わせることによって、カラー像を形成する場合の各色トナー像の相互位置を合致させる。しかしながら上記のような構成では、転写ドラムに用紙を巻き付ける必要があるため、転写ドラムの径が一定の大きさ以上必要であり、またその構造が非常に複雑で高精度が要求されるため、装置が大がかりで高価なものとなっていた。また葉音や厚紙など腰の強い用紙は、転写ドラムに巻き付けることができないため使用できなかった。

【0033】一方、逆統転写方式は、色数に対応した像形成位置を有しており、そこに用紙を次々と通過させればよいため、このような転写ドラムは不要であるが、この方式では感光体上に潜像を形成するためのレーザ光学系などの潜像形成手段が色の数に対応して複数個必要であり、構造が非常に複雑で高価であった。さらにまた、像形成位置が複数箇所あるため、各色の像形成部の相対的位置ずれ、回転軸の偏心、各部の平行度のずれなどが直接色ずれに影響し高画質を安定に得ることが困難であった。特に潜像形成手段による潜像の各色間の位置合わせを正確に行う必要があり、特開平1-250970号公報にも示されているように、潜像形成手段である像露光系に相当の工夫と複雑な構成が必要であるという問題点があった。

【0034】さらに、中間転写材を用いる特開平2-212867号公報の例では、各色のトナー像を同一の感光体上に形成するために、複数の現像器を同一の感光体の周辺に配置しなければならず、必然的に感光体の形状が大きくなり、また感光体が取り扱いにくいベルト形状になっている。また、各現像器をメンテナンス時に交換すると感光体の特性とのマッチング調整が必要であったり、感光体の交換時には各現像器との間での位置調整が必要であったため、各色現像器や感光体のメンテナンスも困難であった。

【0035】しかし中間転写方式は、複雑な光学系を必要としなく、また葉音や厚紙などの腰の強い用紙にも使用でき、また中間転写ベルトを使用するとフレキシブルなため、転写ドラム方式、逆統転写方式に比べて、装置自体の小型化を可能に出来るメリットがある。

【0036】また、トナーは転写時に全て転写されるのが理想であるが、一部転写残りが生じる。いわゆる転写効率は100%でなく、一般的には75~90%程度である。この転写残りのトナーは感光体クリーニングの工程でクリーニングブレード等で搔き落とされて廃トナーとなる。

【0037】しかし、中間転写体を使用する構成では、トナーは感光体から中間転写体へ、さらに中間転写体から受像紙へと、少なくとも2回以上の転写工程を経ることになり、通常の1回転写の複写機では、例えば85%の転写効率があっても、2回の転写により、転写効率は72%にまで低下する。さらに1回転写で75%の転写

特開平10-254173

18

効率であるものは56%と約半分のトナーが廃トナーとなってしまい、トナーのコストアップや、廃トナーボックスの容積をより大きなものとせねばならず、これでは装置の小型化が出来ない。転写効率の低下は分散不良による逆性の地かぶりや転写抜けが要因と考えられる。

【0038】またカラー現像の場合には、中間転写体上で4色のトナー画像を重ねるためトナー層が厚くなり、トナー層がない、あるいは、薄いところとの圧力差が生じやすい。このため、トナーの凝集効果によって画像の一部が転写されずに穴となる“中抜け”現象が発生しやすい。さらに、受像紙が詰まった場合のクリーニングを確実に行うために、中間転写体にトナーの離型効果の高い材料を用いると、中抜けは頭着に現れ、画像の品位を著しく低下させてしまう。さらに、文字やラインなどではエッジ現象となっており、トナーがより多くのり、加圧によるトナー同士の凝集を起こし、中抜けがより頭着になる。特に高湿高温の環境下でより頭着に現れる。

【0039】また、後述するように、本発明に係るトナーを用いる電子写真方法では、異なる色のトナー像を形成する複数の移動可能な像形成ユニットを円環状に配置した像形成ユニット群を有し、その像形成ユニット全體が回転移動する構成である。さらに像形成ユニット、中間転写ユニット毎での交換が可能な構成であり、寿命が来て交換時期に来るとユニット毎の交換でメンテナンスが容易に行え、電子写真カラープリンタにおいても白黒並みのメンテナンス性を得ることが可能となる。しかし像形成ユニット自体が公転するため、クリーニングされた廃トナーが一時的に感光体に繰り返し付着し、また現像ローラからの離脱、付着を繰り返すため、感光体へのダメージやフィルミングが生じやすくなるし、現像の初期に於いて帶電の立ち上がり性が悪いと初期カブリを誘発する。

【0040】また、この4色トナー画像の定着においては、カラートナーを混色させる必要がある。このとき、トナーの溶融不良が起こるとトナー画像表面又は内部に於いて光の散乱が生じて、トナー色素本来の色調が損なわれると共に重なった部分では下層まで光が入射せず、色再現性が低下する。従って、トナーには完全溶融特性を有し、色調を妨げないような透光性を有することが必要条件である。しかしこのような樹脂の構成ではより溶融特性を良くしようとするとさ耐オフセット性が低下し、紙にすべて定着するのではなく定着ローラ表面に付着してオフセットが生じてしまう。そのためポリプロピレンやポリエチレン等の離型剤を添加して耐オフセット性を向上させると色の滴りが生じて、色再現性が低下してしまう。

【0041】また、特開平5-119509号公報、特開平8-220808号公報においてカルナウパワックスを多量に添加することで色滴りを抑えて優れた定着性、耐オフセット性が得られている報告がなされてい

(11)

19

る。

【0042】しかし先にも述べたようにカルナウバワックス等を添加したとき分散不良に伴う、地カブリ、感光体、現像ローラ、中間転写体へのフィルミングの発生、転写不良を誘発し、さらには廃トナーリサイクルプロセスに於いてはより、これらの現象が頭著になる。

【0043】本発明は上記問題点に鑑み、結着樹脂中にワックス等の内添添加剤の分散性を向上させ、均一な帶電分布を有するトナーを提供することを目的とする。また、オイル塗布しないオイルレス走行のフルカラー電子写真用トナーを提供することを目的とする。

【0044】また、高機能な結着樹脂を使用しても、樹脂特性を劣化させることなく添加剤の分散性を向上させ、安定した現像性を維持出来るトナーを提供することを目的とする。

【0045】また、プロセス速度が広範囲に異なる機種においても、定着性と耐オフセット性を両立出来、かつ分散性に優れ帶電性が安定し高画質を可能とするトナーを提供することを目的とする。

【0046】また、導電性弹性ローラや、中間転写体を用いた電子写真方法で転写時の中抜けや飛び散りを防止し、高転写効率が得られるトナー（現像剤）を提供することを目的とする。

【0047】また、長期使用においても、感光体、中間転写体のフィルミングを防止できるトナー（現像剤）を提供することを目的とする。また、廃トナーをリサイクルしても現像剤の帶電量、流動性の低下がなく、凝集物を生じず、長寿命化が図られ、リサイクル現像を可能とし、地球環境汚染防止と資源の再活用を可能にするトナー（現像剤）を提供することを目的とする。

【0048】

【課題を解決するための手段】本発明に係るトナーの第1の構成は、少なくとも結着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分级処理、外添処理によって製造されるトナーであって、前記結着樹脂が重疊平均分子量Mwが1万～15万、重疊平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3～20、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10～300、高化式フローテスターにおける1/2流出温度が85～115°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重複合によって得られるポリエステル樹脂からなり、かつ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66～86°Cである植物系ワックスからなり、かつ、前記溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、前記トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるよう、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練ブロックが複数形成され、混練ブロック内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt (°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をTmt (°C)、流出開始温度をTit (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をTwt (°C)とした場合、下記式（a）。

(b)、(c)の条件を満足する混練ブロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなるトナー

30 である。

【0050】

【数29】

$T_{nt} < T_{wt} \dots (a)$

【0051】

【数30】

$T_{wt} < T_{mt} \dots (b)$

【0052】

【数31】

$(T_{mt} - T_{tit}) / 2 < T_{rt} - T_{nt} \dots (c)$

40 【0053】本発明に係るトナーのより好みの第2の構成は、少なくとも結着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分级処理、外添処理によって製造されるトナーであって、前記結着樹脂が重疊平均分子量Mwが1万～15万、重疊平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3～20、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10～300、高化式フローテスターにおける1/2流出温度が85～115°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重複合によって得られるポリエステル樹脂からなり、か

特開平10-254173

20

結着樹脂が重疊平均分子量Mwが1万～15万、重疊平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3～20、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10～300、高化式フローテスターにおける1/2流出温度が85～115°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重複合によって得られるポリエステル樹脂からなり、かつ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66～86°Cである植物系ワックスからなり、かつ、前記溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンダの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、前記トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるよう、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練ブロックが複数形成され、混練ブロック内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をTrt (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をTnt (°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をTmt (°C)、流出開始温度をTit (°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をTwt (°C)とした場合、下記式（a）。

(b)、(c)の条件を満足する混練ブロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなるトナー

30 である。

【0050】

【数29】

$T_{nt} < T_{wt} \dots (a)$

【0051】

【数30】

$T_{wt} < T_{mt} \dots (b)$

【0052】

【数31】

$(T_{mt} - T_{tit}) / 2 < T_{rt} - T_{nt} \dots (c)$

40 【0053】本発明に係るトナーのより好みの第2の構成は、少なくとも結着樹脂、着色剤、ワックスよりなるトナー組成物を予備混合処理、溶融混練処理、粉碎分级処理、外添処理によって製造されるトナーであって、前記結着樹脂が重疊平均分子量Mwが1万～15万、重疊平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3～20、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10～300、高化式フローテスターにおける1/2流出温度が85～115°Cである多価カルボン酸又はその低級アルキルエステルと多価アルコールとの重複合によって得られるポリエステル樹脂からなり、か

(12)

21

つ、前記ワックスが少なくともDSC法による融点が66~86°Cである植物系ワックスからなり、かつ、前記溶融混練処理が、送り機能をその主要機能とする混練セグメントRと、練り機能をその主要機能とする混練セグメントNとからなり、各混練セグメント毎に加熱シリンドラの温度を個別に設定できる複数の混練セグメントを有し、装置の一端側の混練セグメントに設けられた材料投入口から混練すべき材料が投入され、装置の他端側の混練セグメントに設けられた吐出口から混練溶融物が吐出されるよう構成された混練装置を用いて行われるものであり、前記トナー組成物が前記混練セグメントRにて溶融された直後に前記混練セグメントNにて混練されるよう、前記混練セグメントRと前記混練セグメントNとを隣接配置させた混練ブロックが複数形成され、前記混練ブロックを材料投入口がある装置の一端側に近い方から順に第1番目の混練ブロックB1、第2番目の混練ブロックB2、...、第n番目の混練ブロックB(n)、第n+1番目の混練ブロックB(n+1)と設定し、少なくとも1組の前後する混練ブロックB(n)とB(n+1)を選択して、前記第n番目の混練ブロック\*20  
 $(T_{m t} - T_{j t}) / 2 < T_{r t}(n)$

【0054】

【数32】

特開平10-254173

22

\* クB(n)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>r t</sub>(n) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>m t</sub>(n) (°C)、第n+1番目の混練ブロックB(n+1)内の混練セグメントRの設定混練温度の最大温度をT<sub>r t</sub>(n+1) (°C)、混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をT<sub>m t</sub>(n+1) (°C)、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度をT<sub>w t</sub>(°C)、前記植物系ワックスのDSC法による融点をT<sub>w t</sub>(°C)とした場合、下記式(b)、(d)、(e)、(f)の条件を満足する混練ブロックを少なくとも一つ以上有している条件下で混練されてなるトナーである。

【0054】

【数32】

 $T_{w t} < T_{m t} \dots (b)$ 

【0055】

【数33】

 $T_{m t}(n) < T_{w t} \dots (d)$ 

【0056】

【数34】

 $T_{m t}(n) - T_{n t}(n) \dots (e)$ 

面改質処理が施されるトナーにおいては、外添処理が、トナー母体粒子に熱風により表面改質処理を施した後に外添剤を外添処理する構成のトナーであることが好みい。

【0062】また、本発明のトナーにおいて前述した表面改質処理が施されるトナーにおいては、外添処理が、トナー母体粒子に外添剤を外添処理した後に熱風により表面改質処理を施し外添剤の固定化を施した構成のトナーであることがより好みい。

【0063】また前記いずれかに記載の本発明のトナーにおいては、転写プロセス後に像担持体上に残留したトナーを現像装置内に回収して再度現像プロセスに利用する廃トナーリサイクル工程を具備する電子写真方法に使用されるトナーとして好適に使用される。

【0064】また前記いずれかに記載の本発明のトナーにおいては、像担持体上に形成した静電潜像を顕像化されたトナー画像を、前記像担持体に無端状の中間転写体の表面を当接させて前記中間転写体の表面に前記トナー画像を転写させる一次転写プロセスが複数回繰り返し実行され、この後に、この一次転写プロセスの複数回の繰り返し実行により前記中間転写体の表面に形成された重複転写トナー画像を転写材に一括転写させる2次転写プロセスが実行されるよう構成された転写システムを有する電子写真方法に使用されるトナーとして好適に使用される。

【0065】また前記いずれかに記載の本発明のトナーにおいては、各々が少なくとも回転する像担持体とそれぞれ色の異なるトナーを有する現像手段とを備え、前記像担持体上にそれぞれ異なった色のトナー像を形成する

【0057】

【数35】

 $T_{n t}(n) \geq T_{n t}(n+1) + 5^{\circ}\text{C} \dots (f)$ 

(n : 1~10)

【0058】本発明に係るトナーの好みい第4の構成は、第1の構成のトナーをさらに分散状態で熱風により表面改質処理が施されてなるトナーである。本発明に係るトナーの好みい第5の構成は、第2の構成のトナーをさらに分散状態で熱風により表面改質処理が施されてなるトナーである。

【0059】本発明に係るトナーの好みい第6の構成は、第3の構成のトナーをさらに分散状態で熱風により表面改質処理が施されてなるトナーである。さらに本発明においては、第1、第2、第3、第4、第5または第6のいずれかの構成において、植物系ワックスがDSC法による融点が80~86°Cであるカルナウバワックス、68~72°Cであるキャンデリラワックス、66~72°Cであるホホバ油又は79~83°Cであるライスワックスからなる群から選ばれた少なくとも1種のワックスからなることが好みい。

【0060】さらに本発明においては、第1、第2、第3、第4、第5または第6のいずれかの構成において、結着樹脂中の植物系ワックスの分散平均粒子径が0.2~1.5 μmで、分散粒子径分布が0.2 μm未満の粒子が30個数%未満、0.2~2.0 μmの粒子が65個数%以上、2.0 μmを越える粒子が5個数%未満であることが好みい。

【0061】また、本発明のトナーにおいて前述した表

(13)

23

複数の移動可能な像形成ユニットと、単一の露光位置と单一の転写位置より構成される像形成位置と、前記複数の像形成ユニットを円環状に配置した像形成ユニット群と、前記複数の像形成ユニットのそれぞれを、前記単一の像形成位置に順次移動せしめるため前記像形成ユニット群全体を回転移動させる移動手段と、信号光を発生する露光手段と、前記像形成ユニット群の回転移動のほぼ回転中心に、前記露光手段の光を前記露光位置に導くミラーとを有し、転写材上に異なる色のトナー像を、位置を合わせて重ねて転写し、カラー像形成するカラー電子写真装置に使用するトナーとして好適に使用される。

【0066】従来から、トナーの製造工程において、トナー特性を決定する上で重要な位置を占める混練工程では、ロールミル、ニーダー、押出機などの混練装置が使用される、この中で特に広く使用されているのは二軸式の押出機であり、これは連続生産が可能なためである。かかる二軸式の押出機は、一般に、混練軸が高速回転する噛み合い型浅溝の2軸押出機であり、混練すべき材料によって、混練軸が完全噛み合い型の同方向回転仕様のものと、混練軸が部分噛み合い型の異方向回転仕様のものとが選択して使用される。通常、かかる噛み合い型浅溝二軸押出機では、シリンドルと混練軸が複数のセグメントに分割された分割セグメント方式であり、各セグメント毎に一定の混練温度が設定できるように加熱シリンドルが具備され、また冷却用の水冷が流れるようになっている。また、シリンドルの中を通る混練軸は、主に混練物を加熱溶融しながら先へ搬送する機能を持つ送り部と、主に混練する機能を有する練り部から構成されている。送り部はS螺旋状の形状で、せん断作用による混練強度は低く、逆に練り部は強いせん断力により高い混練強度が得られる。

【0067】前記構成からなる本発明のトナーは、二軸押出機の混練軸における送り部および練り部におけるセグメントの温度設定が、トナー材料を混練する際の結着樹脂中の着色剤をはじめとする内添剤の分散性を向上させる重要なファクターになるが、単に混練軸全体に対する練り部の構成の割合を規定するだけでは、満足できるレベルまで内添剤を分散させることができず不良トナーを生成してしまうという知見を得、この知見に基づいて多くの実験を行い、セグメント毎に混練設定温度を設定できるようにした送り機能を主機能とする混練セグメントRと、練り機能を主機能とする混練セグメントNとを隣接配置させた混練ブロックを複数形成し、混練ブロック内の混練セグメントNの設定混練温度と、混練ブロック内の混練セグメントRの設定混練温度と、内添剤として添加するワックスのDSC法における融点と、結着樹脂の高化式フローテスターにおける1/2流出温度、流出開始温度とを、特定の関係を満たすように設定すれば、内添剤が結着樹脂中に均一かつ一様に分散されることができる。

特開平10-254173

24

【0068】ところで、混練時に均一に分散できたとしても、粉碎時には不規則的に粉碎されるため、粉碎後のトナーの表面にはワックスが偏在した状態が発生するのを避けられない。そこでトナー化されたトナー母体粒子を好ましくは更に熱処理による表面改質処理が施されることにより、不規則的に粉碎されたトナー表面に部分的に露出したワックスを熱により結着樹脂と融合させ、現像器内やリサイクル時、像形成ユニットの公転時の衝撃等で脱離したり、変形してフィルミングの発生や、帶電性の変化を抑えることが可能になり、狭い帶電量分布を有し、定着性および耐オフセット性、耐感光体フィルミング性、リサイクル性、転写性に優れたより良質なトナーを得ることができるのである。

【0069】

【発明の実施の形態】本発明において、結着樹脂は多価カルボン酸又はそのアルキルエステルと多価アルコールとの重縮合によって得られるポリエステル樹脂から構成される。多価カルボン酸又はそのアルキルエステルとしては、マロン酸、コハク酸、グルタル酸、アジピン酸、ヘキサヒドロ無水フタル酸などの脂肪族二塩基酸又はそのアルキルエステル；マレイン酸、無水マレイン酸、フマル酸、イタコン酸、シトラコン酸などの脂肪族不飽和二塩基酸又はそのアルキルエステル；無水フタル酸、フタル酸、テレフタル酸、イソフタル酸などの芳香族二塩基酸又はそのアルキルエステル；1、2、4-ベンゼントリカルボン酸、1、2、5-ベンゼントリカルボン酸、1、2、4-シクロヘキサントリカルボン酸、1、2、4-ブタントリカルボン酸、1、2、5-ヘキサントリカルボン酸などの三価の多価カルボン酸又はそのアルキルエステルなどが挙げられる。この中でフタル酸、テレフタル酸、イソフタル酸等の芳香族二塩基酸及びそれらのアルキルエステルが好ましい。アルキルエステルのアルキル基としては炭素数1～20のアルキル基が好ましく、通常はメチルエステル、エチルエステル等の低級アルキルエステルがより好ましく用いられる。

【0070】多価アルコールとしては、エチレングリコール、1、2-ブロビレングリコール、1、3-ブロビレングリコール、1、3-ブチレングリコール、1、4-ブチレングリコール、1、6-ヘキサンジオール、ネオベンチルグリコール、ジエチレングリコール、ジプロピレングリコール、ビスフェノールA、水素添加ビスフェノールA、ポリオキシエチレン化ビスフェノールA、ポリオキシブロビレン化ビスフェノールAなどのジオール、グリセリン、トリメチロールプロパン、トリメチロールエタンなどのトリオール、及びそれらの混合物を例示することが出来る。この中でネオベンチルグリコール、トチメチロールプロパン、ポリオキシエチレン化ビスフェノールA、ポリオキシブロビレン化ビスフェノールAが好ましい。

50 【0071】重合は公知の重縮合、溶液重縮合等を用い

(14)

25

ることが出来る。これによって耐塩化ビニルマット性やカラートナーの色材の色を損なうことなしに、良好なトナーを得ることが出来る。

【0072】多価カルボン酸と多価アルコールの使用割合は通常、カルボキシル基数に対する水酸基数の割合(OH/COOH)で0.8~1.4が一般的である。またポリエステル樹脂の水酸基価は好ましくは6~100である。

【0073】このポリエステル樹脂は、重量平均分子量Mwが1万~30万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3~50、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10~800、高化式フローテスタによる1/2流出温度(以下、軟化点と略称する)が80~150°C、流出開始温度は80~120°Cの範囲であることが好ましい。

【0074】4色堂なる像が形成され、定着されるカラープロセス用トナーでは、透光性、光沢性の点から、重量平均分子量Mwが1万~18万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3~20、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10~300、軟化点が85~120°C、流出開始温度は80~110°Cの範囲であることがより好ましい。更に好ましくは、重量平均分子量Mwが1万~15万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが3~16、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが10~260、軟化点が90~115°C、流出開始温度は85~110°Cの範囲であることが好ましい。さらに好ましくは、重量平均分子量Mwが1万~10万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが5~12、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが14~220、軟化点が95~115°C、流出開始温度は85~105°Cの範囲であることが好ましい。

【0075】1色の現像である白黒プロセス用黒トナーでは、透光性、平滑性はあまり考慮する必要がないが、例えば、広範囲の現像プロセス速度(140mm/sec~480mm/sec)に対応させる必要がある場合は、前記混練時の添加剤の分散性を向上させることによるトナーの定着性および帶電性の向上だけでなく、結着樹脂の熱溶融による紙への浸透力を更に高めること、トナー定着像の表面の滑り性を上げること、および耐オフセット性を向上させるために適度な粘弾性を有するものにすることが必要である。そのため、重量平均分子量Mwが5万~30万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが5~50、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが50~800、軟化点が90~150°C、流出開始温度は80~120°Cの範囲であることが好ましい。より好ましくは、重量平均分子量Mwが8万~25万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが7~45、Z平均分

特開平10-254173

26

子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが100~700、軟化点が95~146°C、流出開始温度は85~115°Cの範囲であることが好ましい。さらに好ましくは、重量平均分子量Mwが10万~22万、重量平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが9~45、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが150~600、軟化点が100~142°C、流出開始温度は85~110°Cの範囲であることが好ましい。

【0076】前記結着樹脂の重量平均分子量は、数種の単分散ポリスチレンを標準サンプルとするゲル・パーシューション・クロマトグラフィーによって測定された値である。すなわち、温度25°Cにおいてテトラヒドロフランを溶媒として毎分1mlの流速で流し、これに濃度0.5g/dlのテトラヒドロフラン試料溶液を、試料重量で10mg注入して測定した値である。測定条件は、対象試料の分子量分布が、数種の単分散ポリスチレン標準試料により得られる検量線における分子量の対数とカウント数が直線となる範囲内に包含される条件である。

【0077】また、結着樹脂の軟化点は、島津製作所のフローテスタ(CFT500)により、1cm<sup>3</sup>の試料を昇温速度6°C/分で加热しながらプランジャーにより20kg/cm<sup>2</sup>の荷重を与え、直径1mmのノズルから押し出して、このプランジャーの降下量と昇温温度特性との関係から、その特性線の高さをhとしたとき、h/2に対する温度を軟化点としたものである。

【0078】またこのポリエステル樹脂と適時、ステレンアクリル酸アルキルエスチル共重合体、エポキシ系樹脂、ポリウレタン系樹脂等との混合系も可能である。これららの樹脂をポリエステル樹脂に混合して用いる場合には、混合する樹脂の種類にもよるが、ポリエステル樹脂が95~40重量%、前記混合して用いる樹脂が5~60重量%程度の範囲が好ましい。

【0079】例えばステレンアクリル酸アルキルエスチル共重合体の具体例としては、共重合体を構成する原料ステレン系モノマーとして、ステレン、α-メチルステレン、P-クロルステレンなどのステレンの置換体が挙げられ、また、アクリル酸系モノマーとしては、アクリル酸、アクリル酸メチル、アクリル酸エチル、アクリル酸ブチル、アクリル酸ドデシル、アクリル酸オクチル、アクリル酸イソブチル、アクリル酸ヘキシルなどのアクリル酸アルキルエスチル、メタクリル酸、メタクリル酸メチル、メタクリル酸エチル、メタクリル酸ブチル、メタクリル酸オクチル、メタクリル酸イソブチル、メタクリル酸ドデシル、メタクリル酸ヘキシルなどのメタクリル酸アルキルエスチルなどを挙げることができる。重合体の製造方法としては、これらのモノマーを適宜組み合わせて、塊状重合、溶液重合、懸滴重合、乳化重合などの公知の重合法で製造することができる。

【0080】本発明において、トナーを広範囲の現像ブ

(15)

27

ロセス速度 (140 mm/sec ~ 480 mm/sec) に対応させるためには、前記混練時の添加剤の分散性を向上させることによるトナーの定着性および帶電性の向上だけでなく、結着樹脂の熱溶融による紙への浸透力を更に高めること、トナー定着像の表面の滑り性を上げること、および耐オフセット性を向上させるために適度な粘弹性を有するものにすることが必要である。紙への浸透力を高め、耐オフセット性を向上させるためにには、結着樹脂の低分子量重合体成分と高分子量重合体成分のそれぞれにおける組成とガラス転移点と分子量を特徴するのが好ましい。

【0081】前記スチレンアクリル酸アルキルエスチル共重合体としては、当該共重合体樹脂全体として重合平均分子量Mwが10万~50万、重合平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが4.0~9.0、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが3.50~9.00、高化式フローテスターによる1/2流出温度(軟化点)が105~145°Cであることが好ましい。

【0082】さらには重合平均分子量Mwが12万~45万、重合平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが4.5~8.5、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが4.00~8.00、軟化点が110~140°Cであることがより好ましい。さらには重合平均分子量Mwが12万~35万、重合平均分子量Mwと数平均分子量Mnの比Mw/Mnが5.5~8.5、Z平均分子量Mzと数平均分子量Mnの比Mz/Mnが4.00~7.00、軟化点が115~140°Cであることがより好ましい。定着性および製造段階での粉碎時ににおける粉碎性を更に向上させるためには、前記スチレンアクリル酸アルキルエスチル共重合体樹脂はスチレン系成分を5.0~9.5重量%含むものが好ましい。また結着樹脂のフローテスターによる流出開始温度は、80~120°Cの範囲、好ましくは85~110°Cの範囲、より好ましくは85~100°Cの範囲にあるのがよい。

【0083】本発明において、前記ポリエスチル樹脂中にDSC(示差走査熱量測定)法による融点が6.6~8.6°Cである植物系ワックスを添加する。これは定着向上剤として作用し、画像表面での摩擦抵抗を減少させ、定着性を向上させるとともに、耐オフセット性改良の効果がある。添加量としては結着樹脂10.0重量部に対して1~2.0重量部が好ましい。融点の低いワックスを用いると熱によるブロッキング、ケーリングが生じ均一な分散ができなくなる。

【0084】その植物系ワックスとしては、DSC法による融点が8.0~8.6°Cで、酸価が2~10のカルウナバワックス、DSC法による融点が6.8~7.2°Cで、酸価が1.2~2.0のキャンデリラワックス、DSC法による融点が6.6~7.2°Cで酸価が3以下ホホバ油(水添添加された水添ホホバ油が好ましい)、DSC法による融点が7.9~8.3°Cで、酸価が2~1.3のライスワックス

特開平10-254173

28

が好ましく、一種類又は二種類以上組み合わせての使用も可能である。

【0085】また本発明において、結着樹脂中に更にポリエチレンワックスを添加するのも好ましい。これは定着向上剤として作用し、画像表面での摩擦抵抗を減少させ、定着性を向上させる効果がある。好ましいのは熱分解法で作成されたポリエチレンワックスである。25°Cのトルエンで1時間洗浄した場合の回収率が95%以上である。

【0086】ポリエチレンワックスのDSC法による融点は8.0~14.0°C、好ましくは8.0~13.0°C、より好ましくは8.3~11.0°Cの範囲にあるのがよい。融点が14.0°Cより高いと、定着時に離型剤が溶けず、定着ハードローラとトナーの界面に離型剤が溶出せず、高温オフセットを発生しやすくなり、また摩擦低減効果が少なくなり定着性向上効果が弱くなる。融点が8.0°C以下であるとトナーの耐熱性が低下して凝集や固化が起こりやすくなる。ポリエチレンワックスは結着樹脂10.0重量部当たり一般に0.1~2.0重量部、好ましくは1.0~1.5重量部添加される。カラートナーには色再現性を考慮した添加量が必要である。

【0087】先に示した植物系ワックスとの併用も可能である。また他に、離型剤として、低分子量ポリプロピレンなどの低分子量ポリアルキレン、エチレンビスアマイド、モンタンワックス、パラフィン系ワックスを挙げることができ、これらの1種または2種以上が混合されて使用される。これらは結着樹脂に相溶せず、遊離性を有する形態が好ましい。

【0088】本発明ではトナーの着色および/または電荷制御の目的で結着樹脂に適当な顔料または染料が配合される。かかる顔料または染料としては、カーボンブラック、鉄黒、グラファイト、ニグロシン、アゾ染料の金属錯体、アニリンブルー、フタロシアニンブルー、フタロシアニンブルー、ハンザイエローG、ローダミン6Cレーキ、カルコオイルブルー、クロムイエロー、キナクリドン、ベンジンジンイエロー、ローズベンガル、デュボンオイルレッド、トリアリルメタン系染料等を挙げることができ、これらのうちの1種または2種以上が混合されて使用される。結着樹脂に着色および/または電荷制

40 御に必要な量が添加される。

【0089】本発明では結着樹脂に必要に応じて磁性粉を添加することができる。具体例としては、鉄、マンガン、ニッケル、コバルトなどの金属粉末や、鉄、マンガン、ニッケル、コバルト、亜鉛などのフェライトなどがある。粉体の平均粒径は一般に1μm以下、好ましくは0.6μm以下である。磁性粉はトナー全体当たり1.5~7.0重量%添加される。添加量が1.5重量%以下ではトナー飛散が増加する傾向になり、7.0重量%以上ではトナーの帶電量が低下し、画質の劣化を引き起こす傾向になる。

(16)

特開平10-254173

29

【0090】本発明ではトナー粒子に疎水性シリカを外添処理するのが好ましい。疎水性シリカによる外添処理により、トナーの流動性を高める効果があり、貯蔵安定性を向上させ、皿にはトナーの帶電性も制御することができるので好ましい。負帯電性のトナーの場合は、シリコーンオイルで表面処理した疎水性シリカが好ましく、正帯電性のトナーの場合はオルガノポリシロキサンにより表面処理した疎水性シリカが好ましい。また、かかる疎水性シリカの空気吸着による BET 比表面積は 50 ~ 350 m<sup>2</sup> / g の範囲にあるのが好ましい。疎水性シリカは一般にトナー母体粒子 100 重量部に当たり 0.1 ~ 5 重量部、好ましくは 0.2 ~ 3 重量部配合される。尚、その他、外添剤としては、酸化チタンなどが挙げられる。外添処理は、トナー母体粒子を後述する熱風により表面改質処理を施す場合には、表面改質処理を施した後に外添剤を外添処理してもよく、また、トナー母体粒子に外添剤を外添処理した後に熱風により表面改質処理を施し外添剤の固定化を施す構成であることより好ましい。

【0091】本発明では結着樹脂中のワックスの分散平均粒子径が 0.2 ~ 1.5 μm で、分散粒子径分布が 0.2 μm 未満の粒子が 30 個数% 未満、0.2 ~ 2.0 μm の粒子が 65 個数% 以上、2.0 μm を越える粒子が 5 個数% 未満であることが好ましい。より好ましくはワックスの分散平均粒子径が 0.4 ~ 1.2 μm で、分散粒子径分布が 0.2 μm 未満の粒子が 30 個数% 未満、0.2 ~ 2.0 μm の粒子が 67 個数% 以上、2.0 μm を越える粒子が 3 個数% 未満であることが好ましい。さらに好ましくはワックスの分散平均粒子径が 0.5 ~ 1.0 μm で、分散粒子径分布が 0.2 μm 未満の粒子が 20 個数% 未満、0.2 ~ 2.0 μm の粒子が 79 個数% 以上、2.0 μm を越える粒子が 1 個数% 未満であることが好ましい。

【0092】ワックスの分散粒子径が余りに大きいと分散不良に伴うトナー飛散、カブリ、フィルミングが増長する傾向になる。また分散粒子径が余りに小さく定着性を低下させ、定着不良、耐オフセット性を低下させてしまう傾向になる。したがって分散粒子径及びその分布は、前述の範囲が均一分散として好ましい範囲である。

【0093】本発明の第 2 の構成では、前記したように、送り機能を主機能とする混練セグメント R と、練り機能を主機能とする混練セグメント N とからなり、各混練セグメント毎に混練設定温度を設定できるようにした複数の混練セグメントを具備し、トナー組成物が前記混練セグメント R にて溶融された直後に前記混練セグメント N にて混練されるように、前記混練セグメント R と前記混練セグメント N とを隣接配置させた混練ブロックが複数形成された分割セグメント方式の混練機を用い、混練ブロック内の混練セグメント R の設定混練温度の最大温度を T<sub>rt</sub> (°C)、混練セグメント N の設定混練温度

30 の最大温度を T<sub>nt</sub> (°C)、結着樹脂の軟化点を T<sub>mt</sub> (°C)、流出開始温度を T<sub>it</sub> (°C)、前記植物系ワックスの DSC 法による融点を T<sub>wt</sub> (°C) とした場合、前記の (a) 式、(b) 式、(c) 式を満足するように設定し、混練したものである。

【0094】また、本発明の第 3 の構成では、前記したように、送り機能を主機能とする混練セグメント R と、練り機能を主機能とする混練セグメント N とからなり、各混練セグメント毎に混練設定温度を設定できるようにした複数の混練セグメントを具備し、トナー組成物が前記混練セグメント R にて溶融された直後に前記混練セグメント N にて混練されるように、前記混練セグメント R と前記混練セグメント N とを隣接配置させた混練ブロックが複数形成された分割セグメント方式の混練機を用い、前記第 n 番目の混練ブロック B (n) 内の混練セグメント R の設定混練温度の最大温度を T<sub>rt</sub> (n) (°C)、混練セグメント N の設定混練温度の最大温度を T<sub>nt</sub> (n) (°C)、第 n+1 番目の混練ブロック B (n+1) 内の混練セグメント R の設定混練温度の最大温度を T<sub>rt</sub> (n+1) (°C)、混練セグメント N の設定混練温度の最大温度を T<sub>nt</sub> (n+1) (°C)、結着樹脂の軟化点を T<sub>mt</sub> (°C)、流出開始温度を T<sub>it</sub> (°C)、前記植物系ワックスの DSC 法による融点を T<sub>wt</sub> (°C) とした場合、前記の 4 つの (d) 式、(e) 式、(f) 式を満足するように設定し、混練したものである。

【0095】これにより、結着樹脂中の添加剤の凝集、特に定着性向上、オフセット防止用に添加するワックスの凝集を防止することができる。より詳細には、従来では極めて困難であった、幅広い分子量分布を持つ結着樹脂を用いた場合の低分子量成分または高分子量成分中の添加剤の偏在を防止することができる。特に後者の第 3 の構成のトナーは前述したより好ましい分散粒子径とより好ましい分布状態によって、より均一な分散ができより好ましい。

【0096】結着樹脂と添加剤が十分に濡れていない状態で混練しても添加剤の分散性は向上せず、また、結着樹脂を軟化点以上に加熱して結着樹脂の粘度をかなり低下させた状態で混練しても混練によるストレスが有効に働かないため分散性は向上しない。またワックスの融点以上の設定温度で混練するとワックスがかなり溶融した状態で結着樹脂と混練されてもワックスを微細に分散することが出来なく、凝集した状態のままになる。

【0097】分割セグメント方式の混練機において、樹脂は混練機からの加熱と自己発熱とによって溶融し、添加剤と結着樹脂との濡れ性を高めて練り部に送られる。本発明の構成では、混練ブロック内の混練セグメント N の設定最大混練温度を、ワックスの融点以下の温度に設定される。ワックスに不要な熱が加わらず、ワックスの溶融によるワックス同士の凝集が防止でき、均一かつ一

(17)

特開平10-254173

31

様に分散した混練溶融物を得ることができる。また樹脂の軟化点をワックスの融点より高くなる様な材料構成とすることで混練時に樹脂により混練ストレスが加わった状態で練られるため分散性が向上する。より好ましくは混練ブロック内の混練セグメントNの設定最大混練温度は、ワックスの融点よりも5°C以下の温度、さらに好ましくは10°C以下の温度がよい。混練ブロックの混練セグメントNの設定最大混練温度がワックスの融点以上に設定されると、混練中に結着樹脂でワックスの熱溶融凝集が始まり分散性が急激に悪化する。

【0098】さらに、混練セグメントRの設定混練温度と混練セグメントNの設定混練温度の差、結着樹脂の軟化点と流出開始温度の差の1/2よりも大きい値の温度勾配を設ける。この温度勾配を設ける構成により樹脂が溶融状態が完全に進まない状態で練り部に送られるため、混練ストレスが適時に作用し、またワックスに不要な熱が加わらず、ワックスの溶融によるワックス同士の凝集を回避できる状態で、混練物に加わる混練ストレスを強くすることが可能となり、分散性を向上でき均一かつ一様に分散した混練溶融物を得ることができる。

【0099】さらに、また第n+1番目の混練ブロックB(n+1)内の混練セグメントNの設定混練温度の最大温度を、一つ前の第n番目の混練ブロックB(n)の混練セグメントNの設定混練温度の最大温度よりも5°C以上低い温度に設定する。同時に第n番目の混練ブロックB(n)の混練セグメントNの設定混練温度の最大温度をワックスの融点以下の温度に設定される。さらに、混練セグメントRの設定混練温度と混練セグメントNの設定混練温度の差、結着樹脂の軟化点と流出開始温度の差の1/2よりも大きい値の温度勾配を設ける。この構成により結着樹脂に含まれる低分子量成分を中心に第n番目の混練ブロック中で適度に溶融させる。そして次の第n+1番目の混練ブロックに送られる際温度勾配を設けて混練物に加わる混練ストレスを強くし、分散性を向上させる。この構成によりワックスに不要な熱が加わらず、ワックスの溶融によるワックス同士の凝集が防止でき、より均一かつ一様に分散した混練溶融物を得ることができ好ましい。

【0100】また、同時に溶融混練物の吐出温度をワックスの融点よりも40°C以上温度が上昇しないように回転数、供給量、設定温度、軸構成と設定することで、混練時の混練物の自己発熱が抑制され、混練物に適度なストレスが掛かり内添剤の分散性が向上する。また、混練中に結着樹脂が適度に溶融して、結着樹脂とワックスが十分に混れ、かつ、結着樹脂と添加剤の混合物が混練ストレスが有効に働く適度な粘度を有するものとなり、結着樹脂中に添加剤が凝集することなく、均一かつ一様に分散した混練溶融物を得ることができる。

【0101】前記において、混練溶融物の吐出温度は、結着樹脂の特性、添加剤の特性と配合量、混練軸の周速

32

度、材料供給量、混練設定温度などによって決定されるものであり、特に結着樹脂の特性（分子量、軟化点、粘弹性など）と混練設定温度の影響を強く受ける。

【0102】また、本発明の第4、5、6の構成では、前記したように、粉碎分級処理されたトナー粒子が更に熱処理により表面改質処理が施されたトナーの構成である。溶融混練時にワックスが均一に分散できたとしても、粉碎時には不規則的に粉碎されるため、粉碎後のトナーの表面にはワックスが付在した状態が発生するのは避けられない。そこで粉碎分級処理されたトナー母体粒子を表面改質処理を施すこと、不規則的に粉碎されたトナー表面に部分的に露出したワックスを熱により結着樹脂と融合させ、現像器内やリサイクル時、像形成ユニットの公転時の衝撃等で脱離したり、変形してフィルミングの発生や、帶電性の変化を抑えることが可能になり、狭い帯電量分布を有し、単にトナーを球形化して流动性を上げる作用のみならず、耐感光体フィルミング性、リサイクル性、転写性に優れたトナーを得ることを見出したものである。

【0103】この表面改質処理はトナー母体粒子を熱処理した後、外添処理を施したトナーの構成でもよいが、外添剤をトナー母体に外添処理した後で表面改質処理を施す構成も好ましい。これにより外添剤がトナー母体粒子に固定化され、シリカ等の外添剤の遊離による感光体へのフィルミング、リサイクル時の外添剤の蓄積等がより高度に防ぐことが可能となる。

【0104】トナーの製造工程は、基本的に各種材料の予備混台処理、溶融混練処理、粉碎分級処理および外添処理をこの順に行なうことからなる。予備混台処理は、結着樹脂とこれに分散させるべき添加剤を搅拌羽根を具備したミキサなどにより均一に混合する処理である。ミキサとしては、スーパー・ミキサ（川田製作所製）、ヘンシェル・ミキサ（三井三池工業製）、P.S.ミキサ（神鋼パンダック製）、レーディング・ミキサ等の公知のミキサを使用する。

【0105】溶融混練処理は、せん断力により結着樹脂中に添加剤を分散させる処理であり、前記したように、シリンドラと混練軸が複数のセグメントに分割された分割セグメント方式の混練機により前記した温度条件にて行われる。

【0106】粉碎分級処理は、混練処理され冷却されて得られたトナー塊を、カッターミルなどで粗粉碎し、その後ジェットミル粉碎（例えばIDS粉碎機、日本ニューマティック工業製）などで細かく粉碎し、さらに必要に応じて気流式分級機で微粉粒子をカットして、所望の粒度分布のトナー粒子（トナー母体粒子）を得るものである。機械式による粉碎、分級も可能であり、これには、例えば、固定したステータに対して回転するローラとの微小な空隙にトナーを投入して粉碎するクリプトロン粉碎機（川崎重工業製）やターボミル（ターボ工業

(18)

特開平10-254173

33

製)などが使用される。この分級処理により一般に5~12 μmの範囲、好ましくは5~9 μmの範囲の体積平均粒子径を有するトナー粒子(トナー母体粒子)を取得する。

【0107】外添処理は、前記分級により得られたトナー粒子(トナー母体粒子)にシリカなどの外添剤を混合する処理である。これにはヘンシェルミキサ、スーパーミキサなどの公知のミキサが使用される。

【0108】以下本発明の実施の形態について、図面を用いて説明する。図1は本発明のトナーに使用される混練処理装置の一例の構成を概要的に示した断面図である。図1において、101は混合された原料を供給する供給機、102はモータ、103は混練軸、104は脱気のためのペント孔、105は送りのスクリュウ、106は練りのニードリングディスク、107は練りを目的としたシールリング、108は練りを目的としたバイナップルリング、109は混練物吐出口である。ここで、スクリュウ103、ニードリングディスク106、シールリング107、バイナップルリング108は混練軸103に嵌合されている。混練物の吐出口109には熱電対(図示せず)が設置され、ここで吐出温度が測定される。

【0109】混練機は3つの混練ブロックB(1)、B(2)、B(3)から構成されている。各ブロックは、送り機能がその主機能である混練セグメントRと、練り機能がその主機能である混練セグメントNとから構成されている。そして、これら混練セグメントは各セグメント毎に加熱ヒータが設けられ、それそれにおいて混練設定温度が設定できるようになっている。

【0110】混練ブロックB(1)は、混練セグメントRであるR11、R12、R13、R14と、混練セグメントNであるN11とかなる。混練ブロックB(2)は混練セグメントRであるR21と、混練セグメントNであるN21とかなる。混練セグメントN21にはその一部にシールリング107が設けられており、これにより、一時に混練物を滞留させて混練性を上げることができるようになっている。混練ブロックB(3)は混練セグメントRであるR31と、混練セグメントNであるN31とかなる。混練セグメントN31にはその吐出口側にバイナップルリング108が設られており、これにより混練物の凝集を防いで吐出性を向上させるようにしている。

【0111】図2は図1に示した混練処理装置の混練軸の主要部の構成を示した平面図、図3、図4は図1、図2に示した送りスクリュウの側面図と正面図、図5、図6は図1、図2に示した練りのニードリングディスクの側面図と正面図、図7、図8は図1に示したシールリングの側面図と正面図、図9、図10は図1に示したバイナップルリングの側面図と正面図である。これらの図において、図1と同一符号は同一または相当する部分を

34

示している。図2から明らかに、この混練処理装置は2軸の送りスクリュウを有する押出機型の混練処理装置である。

【0112】混練ブロックB(1)においてトナー材料が螺旋状をした送りスクリュウ105により溶融されながら送られて(混練セグメントR11、R12、R13、R14)、混練セグメントN11に到達し、練りのニードリングディスク106によって練られる。さらに、混練ブロックB(2)においてトナー材料が螺旋状をした送りスクリュウ105によりトナー材料が再度溶融されながら送られて(混練セグメントR21)、混練セグメントN21に到達し、ニードリングディスク106とシールリング107によって再度練られる。

【0113】このときの混練軸103の回転により回転するニードリングディスク106の最外部での周速度は225~900 mm/secの範囲、好ましくは250~850 mm/secの範囲、より好ましくは350~800 mm/secの範囲に設定されている。このニードリングディスク106の最外部での周速度が225 mm/secよりも小さく、トナー材料に対して混練によるストレスが十分に掛からず、また処理量も低下する傾向となり、900 mm/secよりも大きいとモータの負荷が増大し、消費電力が大幅に増大してしまう傾向になるので、上記の周速度の範囲が好適である。

【0114】図11は熱風による表面改質処理装置の概略図である。粉碎分級によって所定の粒度分布にされたトナー母体粒子301は定量供給機302から投入され、圧縮空気発生装置300からの圧縮空気303により粒子の分散手段である分散ノズル304に送られ、ここで約45度の方向に噴射される。本発明では分散ノズル304は左右対称の位置に2個配置した。複数個のノズルから噴射することによりトナーがより均一に処理されやすくなるためである。分散ノズル304から噴射されるトナー301に熱風を放射するため、熱風発生装置305から熱風306が放射される。本発明ではヒータを使用している。これは熱風を発生できるものであればよくプロパンガス等により加熱されたらの等装置は限定しない。熱風306中をトナー301が分散しながら通過し、ここで表面改質処理される。表面改質されたトナーはフード307内に取り込まれ、サイクロン310に送られ回収ボックス311に捕集回収される。312はバグフィルタ、314はプロア、315は温度計、313は風量計である。

【0115】また、フード307内に取り込まれた表面改質された被処理粒子に、冷却空気発生装置308から発生される冷却空気309により冷却処理を施すことも可能である。この急速冷却により処理の状態を安定化させる。風量は処理量により適当に決められる。粒子が熱風で処理される位置から冷却空気が当たられる地点までの距離は、処理量により決められるが10~100 cm

(19)

35

iii. 好ましくは20~80cmである。冷却処理は冷却器により10°C以下に冷却された空気による方法が好ましいが、限定はしない。水冷による方法、ドライアイス等、配管の周囲に冷却された固体物を配置する方法等がある。

【0116】本発明に記載した方式で行うと連続式のため生産効率が向上する。また分散状態で表面改質が行われるので、粒子同士が融着したり、粗粒を生じることがない。また非常に簡単な構成でコンパクトである。機壁温度の上昇がなく製品回収率が高く、開放型のため粉塵発生の可能性がほとんどない。瞬時に熱風により処理するため粒子相互の凝集もなく、トナー粒子全体が均一に処理される。この時の処理の熱風温度は60°C~600°Cが好ましい。好ましくは100°C~500°C、より好ましくは150°C~350°Cである。60°C以下では表面改質処理の効果が得られにくくなる傾向にあり、ない。600°C以上ではトナー母体粒子同志の凝集が起こり易くなる傾向にあるので、上記温度範囲が好ましい。

【0117】この方法により、流動性は飛躍的に向上する。本発明のトナーは、像担持体と導電性弾性ローラとの間に転写材を挿通させ、前記導電性弾性ローラに転写バイアス電圧を付与することにより前記像担持体上にあるトナー画像を静電気力で転写するトナー転写システムを具備する電子写真装置に好適に使用される。これは、かかるトナー転写システムは、接触転写であることから、電気力以外の機械力が転写に作用して、本来転写されるべきでない感光体表面に付着した逆極性トナーが転写されたり、通紙していない状態で感光体表面に付着したトナーが転写ローラ表面を汚染し、転写紙裏面を汚染させてしまうことがあるものであるが、本発明のトナーは、結着樹脂中に添加剤が均一かつ一様に分散したものになることから、かかるトナーを当該トナー転写システムを具備した画像形成装置に適用した場合には、トナーの流動性が良好に維持されて逆極性トナーを発生せず、また、感光体表面へのトナーやトナーから遊離した低軟化点ワックスのフィルミングが生じず、転写紙の不要トナー粒子による汚染を防止することができるためである。また、転写ローラ表面へのトナーや遊離した低軟化点ワックスのフィルミングも防止できるので、転写ローラ表面から感光体表面へトナーや遊離した低軟化点ワックスが再転写することにより生ずる画像欠陥も防止することができる。

【0118】また、本発明のトナーは、転写プロセス後に像担持体上に残留したトナーを現像装置内に回収して再度現像プロセスに利用する廃トナリサイクルシステムを具備する電子写真装置に好適に使用される。これは、本発明のトナーが、結着樹脂中に添加剤が均一かつ一様に分散してなるものであることにより、トナーがクリーニング器から現像器に回収されていく間のクリーニング器、クリーニング器と現像器をと繋ぐ輸送管および

特開平10-254173

36

現像器の内部にて機械的衝撃を受けても添加剤の脱落が少なく、不良帶電トナー（粒子）の発生を軽減でき、廃トナリサイクルにおけるトナーの流動性及び帶電量の低下、感光体上のトナーフィルミングを防止できるためである。

【0119】また、本発明のトナーは、像担持体の表面に形成されたトナー画像を、前記像担持体の表面に無端状の中間転写体の表面を当接させて当該表面に前記トナー画像を転写させる一次転写プロセスが複数回繰り返し実行され、この後、この一次転写プロセスの複数回の繰り返し実行により前記中間転写体の表面に形成された直接転写トナー画像を転写材に一括転写させる2次転写プロセスが実行されるよう構成された転写システムを具備する電子写真装置にも好適に使用される。これは、本発明のトナーが結着樹脂中に添加剤が均一かつ一様に分散してなるものであることにより、低軟化点の離型剤がトナーから脱落して中間転写体へフィルミングすることなく、転写効率の低下が抑制されるためである。また、ワックスの均一かつ一様な分散により、トナー粒子同士間の相互の付着力が小さくなつて、トナーの凝集が緩和されるため、トナーの凝集効果によって画像の一部が転写されずに穴となる“中抜け”現象を減少できるためである。

【0120】また、本発明のトナーは、回転する感光体とそれぞれ色の異なるトナーを有する現像手段とを備え前記感光体上にそれぞれ異なる色のトナー像を形成する複数の移動可能な像形成ユニットを円環状に配置した像形成ユニット群から構成され、前記像形成ユニット群全体を回転移動させ、感光体上に形成した異なる色のトナー像を転写材上に位置を合わせて重ねて転写してカラー像を形成するカラー電子写真装置に好適に使用される。像形成ユニット全体が回転する構成のため、感光体上からクリーニングされ、感光体上から離れた廃トナーが再度感光体に一時的に繰り返し付着する状況が必ず発生する。ワックス等の低融点材料が分散不良の状態にあるトナーでは廃トナーにはワックスが偏在したトナーが多く存在し、その廃トナーが感光体と再度繰り返し接触することで像担持体へのフィルミングが著しく発生しやすくなり、感光体の寿命低下の要因となる。また、像形成ユニットが回転することによりトナーが上下に激しく移動するためシール部分からのトナーのこぼれが発生しやすく、そのためシール部分ではよりシールを強化する必要があり、ワックス等の低融点材料が分散不良の状態にあるトナーでは融着現象が発生し、それが塊となって黒筋、白筋の画像ノイズの原因となる。また、トナーは常に一時的に現像ローラから離脱する状況が発生し、現像初期に於いて帶電の立ち上がり性が悪いと、地カブリの原因となる。しかし、本発明のトナーを使用することで、ワックス等の低融点材料が均一分散され、感光体へのフィルミングの発生が回避され、また帶電立ち上がり

(20)

特開平10-254173

37

性が良好であるため、現像初期の地カブリの発生は皆無である。

【0121】また、本発明のトナーはフルカラー画像の定着に於いて、4色のトナーが重なり合った定着画像においても、低軟化点のポリエスチルを使用しているためほぼ完全溶融に近い形で定着され、またワックスが高分散されているため、オイルレス定着に於いても良好な耐\*

結晶割合	T <sub>g</sub>	M <sub>n</sub>	M <sub>w</sub>	M <sub>z</sub>	M <sub>w</sub> /M <sub>n</sub>	M <sub>w</sub> /M <sub>z</sub>	T <sub>m</sub>	T <sub>i</sub>
RB-1	65	6800	21万	407万	31	595	140	106
RB-2	65	5700	17万	259万	29	448	140	106
RB-3	64	5670	62000	126万	11	214	120	96
RM-1	60, 7	3100	16000	62000	5, 2	20	108	91
RM-2	55, 7	4200	62000	61000	5, 2	14, 5	106	86
RM-3	62, 3	2700	31000	67万	11, 6	210	114	93

\* オフセットが得られ、色の漏りがない、光沢性を損ねない定着画像が得られる。

【0122】次に、実施例により本発明を更に詳細に説明する。(表1)に本実施例で使用するポリエスチル樹脂の熱特性を示す。

【0123】

【表1】

【0124】ポリエスチル樹脂は、(a) ポリオキシブロビレン化ビスフェノールA、(b) フマル酸、(c) 無水トリメリット酸を下記の割合で配合し、ガラス性プラスコにいれ、電熱マントル中で昇温し、窒素気流中で搅拌しつつ反応させて製造した。

【0125】RB-1は、それぞれ(a) 78wt%、(b) 15wt%、(c) 7wt%で230°Cで昇温して製造した。RB-2は、それぞれ(a) 78wt%、(b) 18wt%、(c) 4wt%で220°Cで昇温して製造した。

【0126】RB-3は、それぞれ(a) 76wt%、(b) 18wt%、(c) 6wt%で210°Cで昇温して製造した。RM-1は、それぞれ(a) 70wt%、(b) 30wt%、(c) 0wt%で210°Cで昇温し※

※で製造した。

【0127】RM-2は、それぞれ(a) 65wt%、(b) 35wt%、(c) 0wt%で200°Cで昇温して製造した。RM-3は、それぞれ(a) 72wt%、(b) 27wt%、(c) 1wt%で200°Cで昇温して製造した。

【0128】表1において、T<sub>g</sub>はガラス転移点(℃)、M<sub>n</sub>は数平均分子量、M<sub>w</sub>は重合平均分子量、M<sub>z</sub>はZ平均分子量、T<sub>m</sub>、T<sub>i</sub>はフローテスターでの軟化点(℃)、流出開始温度(℃)である。

【0129】(表2)に本実施例で使用するワックスと、DSC法による融点T<sub>w</sub>(℃)を示す。

【0130】

【表2】

サンプル	T <sub>w</sub> (℃)	成 分	材 料
W-1	81	5	カルナウバワックス 加藤洋行社
W-2	70	16	キャンデリラワックス エヌエスケミカル社
W-3	79	10	ライスワックス エヌエスケミカル社
W-4	68	0, 9	水添ホホバ油M-1 ミツバ貿易社
W-5	128	1	ポリエチレンワックス LBL400P (三井化成社製)
W-6	105	1	ポリエチレンワックス NL500 (三井石化社製)

【0131】(表3)に図1に示した混練装置(具体的には池貝社製"PCM63")における各混練セグメントの設定温度(℃)と、吐出温度(℃)を示している。★

★【0132】

【表3】

混練条件	R12	R43	R14	N11	R21	N21	R31	N31	吐出温度
GP-1	60	70	85	70	70	65	85	65	130
GP-2	65	75	100	80	75	70	70	70	135
GP-3	60	70	85	60	60	60	60	60	126
GP-4	60	70	60	65	65	65	65	65	129
GP-5	60	70	85	70	70	65	65	65	130
GP-6	60	70	80	60	60	55	55	55	124
D-1	100	120	130	130	130	130	130	130	161
D-2	65	70	120	100	100	100	100	100	152

【0133】なお、混練装置の二輪は同方向に回転し、混練での材料の供給量、混練輪の回転における周速度は条件GP-1, 2, 3及びD-1においては、それぞれ50 75 kg/h, 600 mm/secであり、条件GP-

(21)

39

4. 5. 6 及び D-2においては、それぞれ 65 kN/m, 550 mm/sec である。

【0134】(実施例1) 図12は本実施例で使用した電子写真装置の構成を示す断面図である。本実施例装置は、電子写真複写機 “FP-4080” (松下電器社製) を改造し、廃トナーリサイクル機構付加した構成である。現像は二成分方式で、キャリアはシリコン樹脂コートした Cu-Zn-Fe, O<sub>x</sub> を使用した。

【0135】201は有機感光体で、アルミニウムの導電性支持体上にポリビニルブチラル樹脂(精水化学製“エレックBL-1”)にて型無金属フタロシアニン(東洋インキ製)の電荷発生物質を分散した電荷発生層と、ポリカーボネート樹脂(三菱ガス化学製“Z-200”)と、1, 1-ビス(4-ジフェニル-1, 3-ブタジエン(アナン社製“T-405”)を含む電荷輸送層を順次積層した構成のものである。203は感光体をマイナスに帯電するコロナ帶電器、204は感光体の帯電電位を制御するグリッド電極、205は信号光である。220は現像スリーブ、221はドクターブレード、222はキャリア保持のためのマグネットロール、223はキャリア、224は転写残りの廃トナー、225はクリーニングボックス219中の廃トナー224を現像工程に戻すための輸送管である。転写残りのトナーをクリーニングブレード218でかき落とし、クリーニングボックス219に一時的に貯められた廃トナー224は、輸送管225によって現像工程に戻されるよう構成されている。

【0136】213は感光体上のトナー像を紙に転写する転写ローラで、その表面が感光体201の表面に接触するように設定されている。転写ローラ213は導電性の金属からなる軸の周囲に導電性弹性部材を設けた弹性ローラである。感光体201への押圧力は転写ローラ213一本(約216 mm)当たり0~2000 g、望ま

特開平10-254173

40

しくは500~1000 gである。これは転写ローラ213を感光体201に圧按するためのバネのバネ係数と縮み量の値から測定した。感光体201との接触幅は約0.5 mm~5 mmである。転写ローラ213のゴム硬度はアスカーオの測定法(ローラ形状でなく、ブロック片を用いた測定)で80度以下で、望ましくは30~40度である。弾性ローラ213は直径6 mmのシャフトの周辺にLi<sub>2</sub>Oなどのリチウム塩を内添することによりを抵抗値を10'Ω(軸と表面に電極を設け、両者に500V印加する)にした発泡性のウレタンエラストマーを用いた。転写ローラ213全体の外径は16.4 mmで、硬度はアスカーオで40度であった。転写ローラ213を感光体201に転写ローラ213の軸を金属バネで押圧する事で接触させた。押圧力は約1000 gであった。ローラの弹性体としては前記発泡性のウレタンのエラストマーの他にCRゴム、NBR、SIゴム、フッ素ゴムなどの他の材料からなる弹性体を使用することもできる。そして導電性を付与するための導電性付与剤としては前記リチウム塩の他にカーボンブラック等の他の導電性物質を使用することもできる。

【0137】214は転写紙を転写ローラ213に導入する導電性部材からなる突入ガイド、215は導電性部材の表面を絶縁被覆した搬送ガイドである。突入ガイド214と搬送ガイド215は直接あるいは抵抗を介して接地している。216は転写紙、217は転写ローラ213に電圧印加する電圧発生電源である。

【0138】(表4)は実施例1~3で製造したトナーサンプルのサンプル番号、使用した結着樹脂、ワックス、混練条件を示している(実施例2、3は後述する)。表4中の上向きの矢印は、データ値がその上段のデータ値と同一であることを示している。

【0139】

【表4】

(22)

特開平10-254173

41

42

トナーサンプル	始着墨部	WAX1	WAX1 増加量	WAX2	WAX2 増加量	走線条件
サンプルA1	RB-1	W-1	6重量部			GP-1
サンプルA2	RB-2	W-1	1			GP-2
サンプルA3	RB-3	W-2	1			GP-3
サンプルA4	RB-3	W-3	1			GP-3
サンプルA5	RB-3	W-4	1			GP-3
サンプルA6	RB-2	W-1	5重量部	W-5	4重量部	GP-2
サンプルA7	RB-2	W-1	1	W-6	1	GP-2
サンプルA8	RM-1	W-2	10重量部			GP-4
サンプルA9	RM-1	W-4	10重量部			GP-4
サンプルA10	RM-2	W-1	1			GP-5
サンプルA11	RM-3	W-1	1			GP-5
サンプルA12	RM-3	W-3	1			GP-5
サンプルA13	RM-2	W-1	1			GP-6
サンプルA14	RM-2	W-2	1			GP-6
サンプルB1	RB-2	W-1	6重量部			D-1
サンプルB2	RB-3	W-1	1			D-1
サンプルB3	RM-1	W-1	1			D-2
サンプルB4	RM-2	W-2	1			D-2

【0140】(表5)に本実施例1において使用するトナー【0141】  
ナーの処方を示す。  
\* 【表5】

接着剤	ポリエステル樹脂 RB-1、RB-2、RM-3	100重量部
顔料	カーボンブラック(三菱化学会社製N44) ケッテンブラック	4重量部 4重量部
還元剤	ニグロシン染料(オリエント化学社製N07)	2重量部
ワックス	W-1、W-2、W-3、W-4、W-5、W-6	
凝固剤	ポリプロピレン(三洋化成社製TP32)	3重量部
外添剤	疎水性シリカ(ワッカ-社製HVK2150)	0.9重量部

【0142】(表6)にかかる電子写真装置により、30※【0143】  
トナーサンプルを用いて画像出しを行った評価結果を示す。  
【表6】

※

トナーサンプル	感光体上 フィルミング	WAX 分散平均 粒子径 ( $\mu$ m)	WAX 0.2mm 以下 (個数%)	WAX 0.2mm 以上 (個数%)	画像濃度		地 カ ブ リ
					初期	後期	
サンプルA1	未発生	1.4	15	2.2	L38	1.32	○
サンプルA2	未発生	1.0	25	1.2	L35	1.32	○
サンプルA3	未発生	0.8	28	0.8	L36	1.32	◎
サンプルA4	未発生	1.1	26	1.5	L32	1.32	◎
サンプルA5	未発生	1.0	24	1.3	L30	1.31	◎
サンプルA6	未発生	1.4	15	3.2	L30	1.32	◎
サンプルA7	未発生	1.5	10	3.5	L40	1.35	○
サンプルB1	1万枚までに発生	2.5	10	12	L29	1.00	×
サンプルB2	1万枚までに発生	2.8	7	15	L26	1.15	×

【0144】画像評価は画像形成の初期と20万枚後の耐久テスト後の画像濃度と地かぶりに評価した。地かぶりは明視にて判断し、実用上問題ないレベルであれば合格(○)とした。(◎印は、特に良好であったことを意味している。)。さらに、感光体上へのフィルミングが発生すると、葉書用紙の機送力が低下し、さらに感光体

上に黒点が発生し画像ノイズとなって現れる。またワックスの分散状態は混練後の塊を透過型電子顕微鏡にて観察した平均の粒径で評価した。

【0145】トナーサンプルA(A1~A7)ではワックスの分散粒子径が小さく、分散が十分に施されてい

る。かかる電子写真装置により、トナーサンプルA(A

(23)

特開平10-254173

43

1～A7) を用いて画像出しを行ったところ、横線の乱れやトナーの飛び散り、転写不良や紙の裏汚れがなく、文字の中抜けなどがなくベタ黒画像が均一で、濃度が1.4の16本/mmの画線をも再現した極めて高解像度高画質の画像を得ることができた。画像濃度1.4以上の高濃度の画像が得られた。非画像部での地かぶりも発生していなかった。更に、20万枚の長期複写テストを行ったところ、感光体表面へのトナー(ワックス)のフィルミングはなく、初期の画像に比べて遜色のない高濃度、低地カブリの複写画像が得られた。

【0146】しかし複雑条件を変えたサンプルB(B1～B2)ではワックスの分散粒子径が大きく、分散が十分に施されておらず、カブリが多く、感光体へのフィルミングが発生した。またリサイクル時のワックスの浮遊物と思われる材料が輸送管内に蓄積し、廃トナーの現像工程への輸送性が悪化した。

(実施例2) 表7のトナーサンプルを用いて、電子写真複写機“FP-4080”(松下電器社製)を改造し、プロセス速度を140mm/sec(低速)での高温オフセット性と、450mm/sec(高速)での定着率の定着性評価を行った。

【0147】プロセス速度とは機械の時間当たりの複写処理能力に関係し、感光体の周速度を示している。感光体の周速度によって複写用紙の搬送速度が決まる。従来は、たとえば低速機では耐オフセット性を向上させるため、粘弾性の高い高軟化点の結着樹脂材料を使用する。高速機では定着に必要な熱量が得にくいため、定着性を高めるために軟化点を下げた特性の異なる別の結着樹脂を使用し、プロセス速度の異なる機種毎に別々の種類のトナーを使用している。

【0148】しかし本発明のトナーを使用することでプロセス速度が広範囲に異なる機種においても、定着性と耐オフセット性を両立出来、1種類のトナーで共通することが可能となる。

【0149】現像は二成分方式で、キャリアはシリコン樹脂コートしたCu-Zn-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>を使用した。定着率は75%以上、オフセット性は180°C以上を合格レベルとした。

【0150】定着率は画像濃度1.0±0.2のバッチを各列毎に、布“ベンコット”(旭化成社製商標)を巻いた500g(Φ36mm)の錠で10往復擦過し、擦過前後の画像濃度をマクベス反射濃度計にて測定し、その変化率で定義した。

【0151】定着性評価を行った結果を(表7)に示す。

【0152】  
【表7】

44

トナーサンプル	低速時高温オフセット	高速時定着率(%)
サンプルA1	220°Cまで未発生	87
サンプルA2	210°Cまで未発生	88
サンプルA3	200°Cまで未発生	90
サンプルA4	200°Cまで未発生	90
サンプルA5	210°Cまで未発生	90
サンプルA6	220°Cまで未発生	87
サンプルA7	210°Cまで未発生	90

10 【0153】トナーサンプルAは低速度での高温オフセット性、高速度での定着率は良好な特性を示し、高速機と低速機とを1つのトナーで共有化することが出来ることが出来た。

(実施例3) 図13は本実施例で使用したフルカラー画像形成用の電子写真装置の構成を示す断面図である。図13において、1はカラー電子写真プリンタの外装筐で、図中の右端面側が前面である。1Aはプリンタ前面板であり、この前面板1Aはプリンタ外装筐1に対して下辺側のヒンジ軸1Bを中心に点線表示のように倒し開き操作、実線表示のように起し閉じ操作自由である。プリンタ内に対する中間転写ベルトユニット2の若脱操作や紙詰まり時などのプリンタ内部点検保守等は前面板1Aを倒し開いてプリンタ内部を大きく解放することにより行われる。この中間転写ベルトユニット2の若脱動作は、感光体の回転軸母線方向に対し垂直方向になるよう設計されている。

【0154】中間転写ベルトユニット2の構成を図14に示す。中間転写ベルトユニット2はユニットハウジング2aに、中間転写ベルト3、導電性弾性体よりなる第1転写ローラ4、アルミローラよりなる第2転写ローラ5、中間転写ベルト3の張力を調整するアンションローラ6、中間転写ベルト3上に残ったトナー像をクリーニングするベルトクリーナローラ7、クリーナローラ7上に回収したトナーをかきおとすスクリーパ8、回収したトナーを溶おく廃トナー溜め9aおよび9b、中間転写ベルト3の位置を検出する位置検出器10を内包している。この中間転写ベルトユニット2は、図13に示されているように、プリンタ前面板1Aを点線表示のように倒し開けばプリンタ外装筐1内の所定の収納部に対して若脱自在となっている。

【0155】中間転写ベルト3は、絶縁性樹脂中に導電性のフィラーを混練して押出機にてフィルム化して用いる。本実施例では、絶縁性樹脂としてポリカーボネート樹脂(例えば三菱ガス化学製“ユーピロンZ300”)9.5重量部に、導電性カーボン(例えばケッテンブラーク)5重量部を加えてフィルム化したものを用いた。また、表面に導電樹脂をコートした。フィルムの厚みは約350μm、抵抗は約107～108Ω・cmである。ここで、中間転写ベルト3としてポリカーボネート樹脂に導電性フィラーを混練し、これをフィルム化した

50

(24)

45

ものを用いているのは、中間転写ベルト3の長期使用による弛みや、電荷の蓄積を有効に防止できるようにするためであり、また、表面を沸素樹脂でコートしているのは、長期使用による中間転写ベルト表面へのトナーフィルミングを有効に防止できるようにするためである。

【0156】この中間転写ベルト3を、厚さ10.0mmのエンドレスベルト状の半導電性のポリウレタンを基材としたフィルムによりなり、周囲に10.7Ω·cmの抵抗を有するように低抵抗処理をしたポリウレタンフォームを成形した第1転写ローラ4、第2転写ローラ5およびテンションローラ6に巻回し、矢印方向に移動可能に構成する。ここで、中間転写ベルト3の周長は、最大用紙サイズであるA4用紙の長手方向の長さ(298mm)に、後述する感光体ドラム(直径30mm)の周長の半分より若干長い長さ(62mm)を足した360mmに設定している。

【0157】中間転写ベルトユニット2がプリンタ本体に装着されたときには、第1転写ローラ4は、中間転写ベルト3を介して感光体11(図14にも図示)に約1.0kgの力で圧接され、また、第2転写ローラ5は、中間転写ベルト3を介して上記の第1転写ローラ4と同様の構成の第3転写ローラ12(図14にも図示)に圧接される。この第3転写ローラ12は中間転写ベルト3に従動回転可能に構成している。

【0158】クリーナローラ7は、中間転写ベルト3を清掃するベルトクリーナ部のローラである。これは、金属性のローラにトナーを誘電的に吸引する交流電圧を印加する構成である。なお、このクリーナローラ7はゴムブレードや電圧を印加した導電性ファーブラシであってもよい。

【0159】図13において、プリンタ中央には黒、イエロ、マゼンタ、シアンの各色用の4組の扁型をした像形成ユニット17BK、17Y、17M、17Cが像形成ユニット群18を構成し、図のように円環状に配置されている。各像形成ユニット17BK、17Y、17M、17Cは、プリンタ上面板1Cをヒンジ軸1Dを中心に開けば像形成ユニット群18の所定の位置に着脱自在になっている。像形成ユニット17BK、17Y、17M、17Cはプリンタ内に正規に装着されることにより、像形成ユニット側とプリンタ側の両者側の機械的駆動系統・電気回路系統が相互カッティング部材(図示せず)を介して結合して機械的・電気的に一体化する。

【0160】円環状に配置されている像形成ユニット17BK、17Y、17M、17Cは支持体(図示せず)に支持されており、全体として移動手段である移動モータ19に駆動され、固定されて回転しない円筒状の軸20の周りに回転移動可能に構成されている。各像形成ユニットは、回転移動によって順次前述の中間転写ベルト3を支持する第2転写ローラ4に対向した像形成位置21に位置することができる。像形成位置21は信号光2

特開平10-254173

46

2による露光位置である。

【0161】各像形成ユニット17BK、17Y、17M、17Cは、中に入れた現像剤を除きそれぞれ同じ構成部材よりなるので、説明を簡略化するため黒用の像形成ユニット17BKについて説明し、他色用のユニットの説明については省略する。

【0162】35はプリンタ外装筐1内の下側に配設したレーザビームスキャナ部であり、図示しない半導体レーザ、スキャナモータ35a、ポリゴンミラー35b、

10 レンズ系35cなどから構成されている。このレーザビームスキャナ部35からの画像情報の時系列電気信号に対応した画素レーザ信号光22は、像形成ユニット17BKと17Yの間に形成された光路窓36を通って、軸20の一部に開けられた窓37を通して軸20内の固定されたミラー38に入射し、反射されて像形成位置21にある像形成ユニット17BKの露光窓25から像形成ユニット17BK内にはば水平に進入し、像形成ユニット内に上下に配設されている現像剤溜め26とクリーナ34との間の通路を通って感光体11の左側面の露光部に入射し母線方向に走査露光される。

【0163】ここで光路窓36からミラー38までの光路は両隣の像形成ユニット17BKと17Yとのユニット間の隙間を利用して構成しているため、像形成ユニット群18には無駄になる空間がほとんど無い。また、ミラー38は像形成ユニット群18の中央部に設けられているため、固定された单一のミラーで構成することができ、シンプルかつ位置合わせなどが容易な構成である。

【0164】12はプリンタ前面板1Aの内側で紙給送ローラ39の上方に配設した第3転写ローラであり、中間転写ベルト3と第3転写ローラ12との圧接されたニップ部には、プリンタ前面板1Aの下部に設けた紙給送ローラ39により用紙が送られてくるように用紙搬送路が形成されている。

【0165】40はプリンタ前面板1Aの下辺側に外方に突出させて設けた給紙カセットであり、複数の紙Sを同時にセットできる。41aと41bとは紙搬送タイミングローラ、42a・42bはプリンタの内側上部に設けた定着ローラ対、43は第3転写ローラ12と定着ローラ対42a・42b間に設けた紙ガイド板、44a・44bは定着ローラ対42a・42bの紙出口側に配設した紙搬出ローラ対、45は定着ローラ42aに供給するシリコンオイル46を溜める定着オイル溜め、47はシリコンオイル46を定着ローラ42aに塗布するオイル供給ローラである。

【0166】各像形成ユニット17BK、17Y、17M、17C、中間転写ベルトユニット2には、廃トナー溜めを設けている。以下、動作について説明する。

【0167】最初、像形成ユニット群18は、図13に示すように、黒の像形成ユニット17BKが像形成位置21にある。このとき感光体11は中間転写ベルト3を

(25)

特開平10-254173

47

介して第1転写ローラ4に対向接觸している。

【0168】像形成工程により、レーザビームスキャナ部35により黒の信号光が像形成ユニット17BKに入力され、黒トナーによる像形成が行われる。このとき像形成ユニット17BKの像形成の速度（感光体の周速に等しい6.0mm/s）と中間転写ベルト3の移動速度は同一になるよう設定されており、像形成と同時に第1転写ローラ4の作用で、黒トナー像が中間転写ベルト3に転写される。このとき第1転写ローラには+1kVの直流電圧を印加した。黒のトナー像がすべて転写し終わった直後に、像形成ユニット17BK、17Y、17M、17Cは像形成ユニット群18として全体が移動モータ19に駆動されて図中の矢印方向に回転移動し、ちょうど90度回転して像形成ユニット17Yが像形成位置21に達した位置で止まる。この間、像形成ユニットの感光体以外のトナーホッパ26やクリーナ34の部分は感光体11先端の回転円弧より内側に位置しているので、中間転写ベルト3が像形成ユニットに接觸することはない。

【0169】像形成ユニット17Yが像形成位置21に到着後、前と同様に今度はイエロの信号でレーザビームスキャナ部35が像形成ユニット17Yに信号光22を入力しイエロのトナー像の形成と転写が行われる。このときまでに中間転写ベルト3は一回転し、前に転写された黒のトナー像に次のイエロのトナー像が位置的に合致するように、イエロの信号光の書き込みタイミングが制御される。この間、第3転写ローラ12とクリーナローラ7とは中間転写ベルト3から少し離れており、転写ベルト上のトナー像を乱さないように構成されている。

【0170】以上と同様の動作を、マゼンタ、シアンに\*30

48

\*についても行い、中間転写ベルト3上には4色のトナー像が位置的に合致して重ね合わされカラー像が形成された。最後のシアントナー像の転写後、4色のトナー像はタイミングを合わせて給紙カセット40から送られる用紙に、第3転写ローラ12の作用で一括転写される。このとき第2転写ローラ5は接地し、第3転写ローラ12には+1.5kVの直流電圧を印加した。用紙に転写されたトナー像は定着ローラ対42a・42bにより定着された。用紙はその後排出ローラ対44a・44bを経て装置外に排出された。中間転写ベルト3上に残った転写残りのトナーは、クリーナローラ7の作用で消掃され次の像形成に備えた。

【0171】次に単色モード時の動作を説明する。単色モード時は、まず所定の色の像形成ユニットが像形成位置21に移動する。次に前と同様に所定の色の像形成と中間転写ベルト3への転写を行い、今度は転写後そのまま続けて、次の第3転写ローラ12により給紙カセット40から送られてくる用紙に転写をし、そのまま定着した。

【0172】なお、本装置では、像形成ユニットの構造としては実施例1、2に記載の現像方法を用いたが、他にコンベンショナルな現像法を用いた構造の像形成ユニットを用いることもできる。例えば、弾性グレードにより薄層のトナー層を形成して、感光体と接觸または非接觸で現像する非磁性一成分現像法がある。

【0173】（表8）に本実施例3で使用したトナーサンプルの処方を示す。

【0174】

【表8】

接着樹脂		ポリエステル樹脂 RM-1、RM-2、RM-3	100重量部
顔 料	ブラック	カーボンブラック（三菱化学社製#44）	5重量部
	イエロー	ベンジン系黄色顔料	5重量部
	マゼンタ	ゾイ顔料	5重量部
	シアン	鋼フタロシアニン顔料	5重量部
電荷制御剤	サリチル酸系塩（オリエント化学社製E-84）	2重量部	
ワックス	W-1、W-2、W-3、W-4		
外添剤	疎水性シリカ（日本アエロジル社製R974）	1重量部	

【0175】尚、各トナーサンプルのサンプル番号、使用した接着樹脂、ワックス、混練条件は（表4）に示している。（表9）にかかる電子写真装置により、トナー

サンプルを用いて画像出しを行った評価結果を示す。

【0176】

【表9】

(26)

特開平10-254173

49

50

トナー サンプル	感光体上 フィルミング	WAX 分散平均 粒子径 ( $\mu\text{m}$ )	WAX 0.2 $\mu\text{m}$ 以下 (個数%)	WAX 0.2 $\mu\text{m}$ 以上 (個数%)	画像濃度		地 カ ブ リ
					初略	終後	
サンプルA8	未発生	1.0	15	0.8	1.40	1.32	○
サンプルA9	未発生	1.0	15	0.6	1.38	1.22	○
サンプルA10	未発生	1.0	20	0.5	1.35	1.19	○
サンプルA11	未発生	0.6	25	2.0	1.35	1.25	●
サンプルA12	未発生	0.8	24	1.0	1.39	1.21	○
サンプルA13	未発生	1.4	25	1.0	1.38	1.21	○
サンプルA14	未発生	1.2	26	0.5	1.38	1.21	○
サンプルB3	5千枚までに発生	3.2	4	20	1.35	1.20	×
サンプルB4	5千枚までに発生	3.0	5	21	1.32	1.25	×

【0177】かかる電子写真装置により、前記のように製造したトナーサンプルを用いて画像出しを行ったところ、横線の乱れやトナーの飛び散り、文字の中抜けなどが多くベタ黒画像が均一で濃度が1.4の16本/minの画像をも再現した極めて高解像度高画質の画像が得られた。画像濃度1.4以上の高濃度の画像が得られた。また、非画像部の地からりも発生していなかった。更に、5千枚の長期耐久テストにおいても、流动性、画像濃度とも変化が少なく安定した特性を示した。また転写においても中抜けは実用上問題ないレベルであり、転写効率は90%であった。また、感光体、中間転写ベルトへのトナー（離型剤）のフィルミングも実用上問題ないレベルであった。

【0178】(表10)にOHP用紙に付着量0.7mg/cm<sup>2</sup>以上のベタ画像を155°Cで、オイルを塗布しない定着器で定着させたときの透過率と、高温でのオフセット性を評価した。プロセス速度は100mm/sで、透過率は分光光度計“U-3200”(日立製作所)で、700nmの光の透過率を測定した。実用上満足できる結果が得られた。

【0179】

【表10】

トナー サンプル	高温オフセット	透過率 (%)
サンプルA8	185°Cまで未発生	90
サンプルA9	195°Cまで未発生	90
サンプルA10	180°Cまで未発生	89
サンプルA11	195°Cまで未発生	85
サンプルA12	185°Cまで未発生	86
サンプルA13	170°Cまで未発生	92
サンプルA14	170°Cまで未発生	90

【0180】

【発明の効果】以上のように、本発明によれば、結着樹脂中にワックスが極めて良好に分散し、優れた定着性、耐オフセット性、現像性および転写効率を有するトナーを提供することができる。

【0181】また、送り機能を主機能とする混練セグメントRと、練り機能を主機能とする混練セグメントNと

からなり、各セグメント毎に混練設定温度を設定できるようにした複数の混練セグメントを具備する分割セグメント方式の混練機を用い、特定の混練温度設定条件にて、特定の融点を有するワックスを含むトナー材料を混練することにより、結着樹脂中にワックスが極めて良好に分散し、優れた定着性、耐オフセット性、現像性および転写効率を有するトナーを再現性良く得ることができる。

【0182】また、異なった色のトナー像を形成する複数の移動可能な像形成ユニットを円環状に配置した像形成ユニット群を有し、その像形成ユニット全体が回転移動する構成の電子写真方法に好適に作用し、高濃度、低地からりで感光体へのフィルミングの発生を防ぐことが可能となる。また中間転写体を用いた転写システムを具備する電子写真装置に適用した場合に、中抜けや飛び散りが防止され、高転写効率が得られるトナーを製造することができる。また、4色のトナーを定着する際、オイルを使用しなくても良好な定着性と耐オフセット性、光沢性を有するトナーを提供できる。

【0183】また、長期使用においても、感光体、中間転写体などへのフィルミングの発生を防止できるトナーを得ることができる。また、廃トナーリサイクルシステムを具備する電子写真装置に適用した場合に、帶電量の低下がなく、凝集物を生じず、長期に亘って、高画質画像を形成することができるトナーを得ることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のトナーに使用される混練処理装置の一例の構成を概要的に示した断面図である。

【図2】図1に示した混練処理装置の混練軸の主要部の構成を示した平面図である。

【図3】図1、図2に示した送りスクリュウの側面図である。

【図4】図1、図2に示した送りスクリュウの正面図である。

【図5】図1、図2に示した練りのニードリングディスクの送りスクリュウの側面図である。

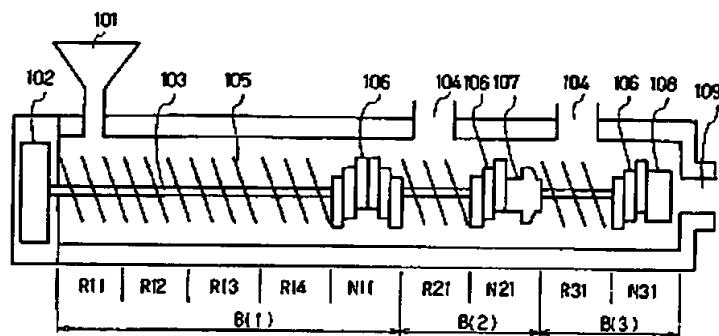
【図6】図1、図2に示した練りのニードリングディスクの送りスクリュウの正面図である。



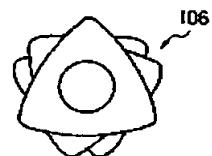
(28)

特開平10-254173

【図1】



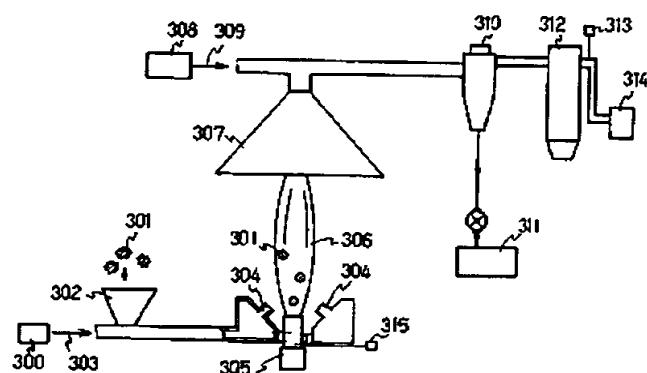
【図6】



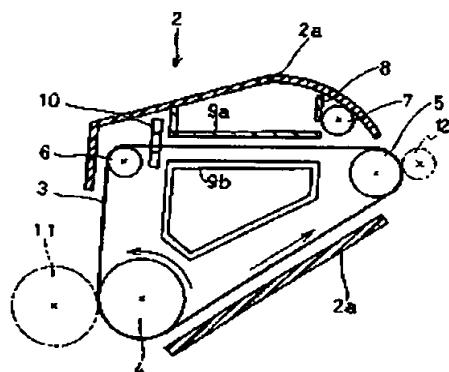
【図9】



【図11】



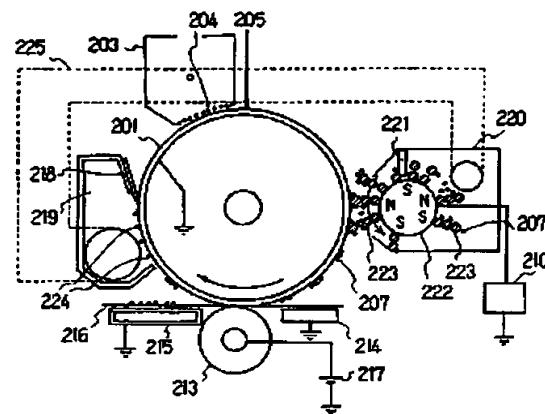
【図14】



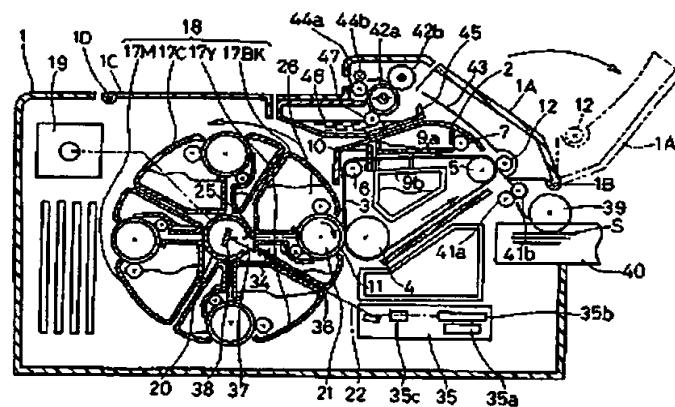
(29)

特開平10-254173

[図12]



[図13]



(30)

特開平10-254173

【図15】

